

(RECAP)

Library of



Princeton University.

Presented by

Ernest Ingham.

ZEITSCHRIFT FÜR BAUWESEN.

HERAUSGEGEBEN

IM

MINISTERIUM DER ÖFFENTLICHEN ARBEITEN.

BEGUTACHTUNGS-AUSSCHUSS:

O. BAENSCH, EXC.

WIRKLICHER GEHEIMER RATH.

O. LORENZ.

OBER-BAUDIRECTOR.

DR. H. ZIMMERMANN,

GEHEIMER OBER-BAURATH.

SCHRIFTFÜHRER:

OTTO SARRAZIN UND OSKAR HOSSFELD.

JAHRGANG XLV.

MIT LXXI TAFELN IN FOLIO UND VIELEN IN DEN TEXT
EINGEDRUCKTEN HOLZSCHNITTEN.



UNIVERSITY
LIBRARY
PRINCETON

BERLIN 1895.

VERLAG VON WILHELM ERNST & SOHN

(FORMERLY ERNST & KÖHN)
WILHELMSTRASSE 50.

Alle Rechte vorbehalten.

VT28
YE
PRINCE

12.12.1919
1919

Inhalt des fünfundvierzigsten Jahrgangs.

A. Landbau.

Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite	Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite
<u>Das Königliche Prinz-Heinrich-Gymnasium in Schlesberg bei Berlin</u>	<u>1—3</u> 21	<u>Die Construction hoher Häuser in den Ver- einigten Staaten von America, vom In- genieur O. Leitholf in Berlin</u>	<u>27—31</u> 217
<u>Das Kloster und die Kirche Unserer Lieben Frauen in Magdeburg, vom Regierungs- Baumeister Julius Kocke in Posen</u>	<u>4—6</u> 25 u. 320	<u>Die Universitätsbibliothek in Leipzig, vom Königlichen Baurath Arwed Roßbach in Leipzig</u>	<u>40—42</u> 341
<u>Krankenhäuser in den Vereinigten Staaten von Nord-America, vom Herzöglichen Baurath Haus Pfeiffer in Braunschweig</u>	<u>7, 8</u> 47	<u>Neuere Krankenhäuser in Wien und Budapest, vom Geheimen Oberbaurath Lorenz und Bauinspector Diestel in Berlin</u>	<u>50, 51</u> 341
<u>„Das alte Haus“ in Zabern i. Els., vom Archi- tekten Eugen Michel in Zabern</u>	<u>9</u> 103	<u>Die Schloßkirche in Wittenberg, vom Geheimen Oberbaurath Prof. Adler in Berlin</u>	<u>52—59</u> 351 u. 405
<u>Erweiterungsbau des Geschäftsgebäudes der Königlichen Eisenbahn-Direction (rechts- rheinische) in Köln</u>	<u>21—23</u> 161	<u>Das Oberlandes- und Amtsgericht in Hamm i. Westf.</u>	<u>62, 63</u> 479
<u>Die Marienkirche in Osnabrück und ihre in- nere Ausstattung, vom Kreis-Bauinspector F. Schultze in Posen</u>	<u>24</u> 163	<u>Das Schlammbad in Bad Nenndorf, vom W. Schleyer, Professor an der technischen Hochschule in Hannover</u>	<u>64—66</u> 507
<u>Das päpstliche Jagdschloß La Magliana bei Rom, vom Architekten F. O. Schulze, † in Rom</u>	<u>25, 26</u> 127	<u>Wohnhaus Scheidtmann in Dresden</u>	<u>67</u> 525

B. Wasser-, Schiff-, Maschinen-, Wege- und Eisenbahnbau.

Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite	Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite
<u>Die König Karls-Brücke über den Neckar zwischen Stuttgart und Cannstatt, vom Prä- sidenten v. Leibbrand in Stuttgart</u>	<u>10—15</u> 61	<u>vom Ober-Regierungsrath Funke in Straß- burg i. E.</u>	<u>43</u> 265
<u>Der Hafen von Harburg</u>	<u>16—18</u> 107 u. 217	<u>Brucklastung an der Naßelbrücke bei Forst i. L., vom Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector Blumenthal in Halle a. S.</u>	<u>44, 45</u> 289
<u>Eisenbahnbrücke über die Rahr bei Hohen- syburg, vom Regierungs-Baumeister Brenner in Hagen</u>	<u>19, 20</u> 110 u. 220	<u>Geschichte der Strandschutthäusen auf der Insel Helrum nebst Bemerkungen über die oefentlichen Inseln und deren Befestigung, auf Grund amtlicher Quellen und eigener Erfahrungen bearbeitet vom Geheimen Bau- rath Schellen unter Mitwirkung des Re- gierungs-Baumeisters Roloff</u>	<u>60, 61</u> 387
<u>Die Construction hoher Häuser in den Ver- einigten Staaten von America, vom In- genieur O. Leitholf in Berlin</u>	<u>27—31</u> 217	<u>Bau eines neuen Leuchtturmes in Neufahr- wasser sowie Herstellung einer elektrischen Centralstation für die Beleuchtung der Haf- kais und des Leuchtturmes, vom Hafen- Bauinspector Wilhelm in Neufahrwasser</u>	<u>68</u> 527
<u>Der Bau der neuen Eisenbahnbrücken über die Weichsel bei Dirschau und über die Nogat bei Marienburg, nach amtlichen Quellen bearbeitet</u>	<u>—</u> 235	<u>Drehbrücke mit Druckwasserbetrieb im Ruhr- orter Hafen</u>	<u>69—71</u> 537
<u>Die Anlagen bei Dirschau</u>	<u>32—39</u> 238 u. 299		
<u>Die Anlagen bei Marienburg</u>	<u>40—42</u> 241		
<u>Die bauliche Entwicklung der Reichseisen- bahnen in Elsass-Lothringen, 1870 bis 1895, vom</u>			

C. Kunstgeschichte und Archäologie.

Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite	Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite
<u>Das Kloster und die Kirche Unserer Lieben Frauen in Magdeburg, vom Regierungs- Baumeister Julius Kocke in Posen</u>	<u>4—6</u> 25 u. 320	<u>Neuere Ausstattung, vom Kreis-Bauinspector F. Schultze in Posen</u>	<u>24</u> 163
<u>„Das alte Haus“ in Zabern i. Els., vom Archi- tekten Eugen Michel in Zabern</u>	<u>9</u> 103	<u>Das päpstliche Jagdschloß La Magliana bei Rom, vom Architekten F. O. Schulze, † in Rom</u>	<u>25, 26</u> 127
<u>Die Marienkirche in Osnabrück und ihre in- nere Ausstattung, vom Kreis-Bauinspector F. Schultze in Posen</u>		<u>Halen Steinmetzen unsere mittelalterlichen Dome geliebt? vom Landbauinspector Hasak in Köln</u>	<u>—</u> 183 u. 263

D. Bauwissenschaftliche Abhandlungen.

	Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite		Zeichnung Bl.-Nr.	Text Seite
Bruchbelastung an der Nölsebrücke bei Forst i. L., vom Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector Blumenthal in Halle a. S.	44.	45	Die elastische Linie des Balkens, vom Bau- rath Adolf Franke	—	439

E. Anderweitige Mittheilungen.

	Text Seite		Text Seite
Verzeichniß der im preussischen Staate und bei Behör- den des deutschen Reiches angestellten Baubeamten (December 1894)	129	Verzeichniß der bei der preussischen Staatsbahn- Verwaltung nach der Neuordnung vom 1. April 1895 angestellten Baubeamten (Juni 1895)	453
Verzeichniß der Mitglieder der Akademie des Bauwesens in Berlin	159		

F. Nekrolog.

Johann Wilhelm Schwedler, vom Geheimen Bauath O. Sarrazin in Berlin	1
-------------------------------------------------------------------------------	---

Statistische Nachweisungen,

im Auftrage des Ministers der öffentlichen Arbeiten bearbeitet, betreffend:

	Seite		Seite
Bemerkenswerthe in den Jahren 1886 bis 1892 vollendete Bauten der Garnison-Bauverwaltung des deutschen Reiches	1	Die im Jahre 1893 unter Mitwirkung der Staatsbaubeamten vollendeten und abgerechneten, beziehungsweise nur voll- endeten Hochbauten	84 u. 101
Die in dem Jahre 1892 vollendeten Hochbauten der preußi- schen Eisenbahnverwaltung	37 u. 84		



J. H. Pomeroy

Johann Wilhelm Schwedler.

Von O. Sarrazin.¹⁾

(Alle Rechte vorbehalten.)

In der kurzen Frist von anderthalb Jahren haben die Schwesterstädte Berlin-Charlottenburg drei Männer zu Grabe getragen, die den bedeutendsten naturwissenschaftlichen Forschern und zugleich den ausgezeichnetsten Praktikern — den Technikern im besten Sinne — zu zählen sind.

Am 6. December 1892 starb Werner v. Siemens, „der Mann der wissenschaftlichen Forschung und der technischen That“, wie der Staatsminister Dr. Delbrück ihn in seiner damaligen Gedächtnisrede treffend bezeichnet hat. Wenn ein Geist wie Siemens auch gelegentlich einmal den hohen Flug wagen konnte und durfte, beispielsweise in die Auseinandersetzung über die Gesetze der großen Bewegungen in der Atmosphäre einzugreifen, so legte er das ganze Schwergewicht seines Schaffens doch immer dahin, wo es galt, den Inhalt der Gedankenarbeit zur That werden zu lassen, die Theorie in die Anwendung überzuführen. Bei ihm trat dies besonders augenfällig auch deshalb in die Erscheinung, weil er, der große Gelehrte, zugleich einer der vornehmsten Vertreter des Großgewerkes war.

Und doch vielleicht noch in höherem Maße ausgebildet, treffen wir die gleiche Richtung des Geistes bei dem vor kurzem, am 8. September d. J. dahingegangenen Hermann v. Helmholtz. Es ist kaum nötig, daran zu erinnern, wie Helmholtz seine optischen und physiologischen Untersuchungen ganz unmittelbar für die Praxis nutzbar machte. Das gilt für seine ganze Thätigkeit, auch da, wo er scheinbar der „reine“ Theoretiker ist, wie in seinen Arbeiten über cyclische Bewegungen, die ausdrücklich für die Anwendung geschaffen wurden. Und so erscheint seine ganze Auffassung und sein ganzes Leben verkörpert in der Stellung, die er in den letzten Jahren seines Lebens als Präsident der physikalisch-technischen Reichsanstalt einnahm, deren Aufgabe es eben ist, Theorie für die Praxis zu treiben.

Beiden geistesverwandt und ebnbürtig, gesellt sich ihnen Johann Wilhelm Schwedler, der uns am 9. Juni d. J. entrissen ward, „unser“ Schwedler, wie wir ihn mit Stolz nennen, der seine ganze Kraft, seinen klaren, durchdringenden Forschergeist stets in den Dienst des praktischen Lebens gestellt hat — zur Lösung der großen und neuen Aufgaben, welche die zweite Hälfte unseres Jahrhunderts, die Zeit einer vorher nicht geahnten Entwicklung des Verkehrs- und Eisenbahnwesens, in immer sich steigender Fälle der Ingenieurwissenschaft in allen ihren Zweigen darbot. Wie das Wirken Helmholtz' dem flüchtigen Blick vielleicht ausschließlich theoretischer Natur zu sein scheint, so hat man wohl in Schwedler vorwiegend nur den Praktiker sehen wollen. Sehr mit Unrecht. Schwedlers Schaffen hatte überall streng wissenschaftliche Anschauung zur Grundlage, und ihm in erster Linie ist es zu danken, wenn im

Bau- und Ingenieurwesen, namentlich auf dem von ihm besonders gepflegten Gebiete des Eisenbaues, die mathematisch-physikalische Richtung zu vollen Geltung gebracht ist.

Unter diesen drei Männern, die dem deutschen wissenschaftlichen und werktätigen Geiste auf dem ganzen Erdenrunde den rühmlichsten Namen gesichert haben, war der einzige Schwedler ein geborner Berliner. Noch heute steht in der Gipsstraße Nr. 5 in Berlin das Elternhaus so, wie der Vater, der Tischlermeister Schwedler, es zu Ende des vorigen Jahrhunderts — um 1790 — gebaut hat. Beiläufig bemerkt, bis jetzt noch ohne Gedenktafel. Wir dürfen aber die heutige Feier wohl benutzen, um der Hoffnung Ausdruck zu geben, daß dieser dem Gelartshause Schwedlers zukommende Schmuck ihm nicht lange mehr vorerhalten bleiben wird. Hier erblickte Wilhelm Schwedler am 28. Juni 1823 das Licht der Welt, als nachgebornes Kind der Eltern, zu einer Zeit, als sein ältester Bruder — Wilhelm war unter vier Brüdern der jüngste — bereits 18 Jahre alt war. Nachdem der Knabe zunächst mangelhafte Elementarschulen besucht hatte, kam er erst mit seinem 14. Jahre auf die damals unter Klörens Leitung stehende Friedrichs-Werdersche Gewerbeschule, wo sich bei ihm bald eine Vorliebe für die Mathematik und die Naturwissenschaften entwickelte. Namentlich der Unterricht des Professors Roeder auf diesen Gebieten — ich komme auf den trefflichen Gelehrten späterhin noch zurück — regte ihn außerordentlich an. Dieser gewann Interesse an dem begabten und fleißigen Schüler, zog ihn in sein Haus und suchte ihn auf jede Weise zu fördern. Dem in dem Knaben früh gereiften Entschlusse, Baufach zu studieren, stellten sich indes schwere Hindernisse in den Weg. Der Vater starb und die äußeren Verhältnisse verschlechterten sich so, daß der Vorsatz hätte aufgegeben werden müssen, wenn nicht der älteste Bruder Hans, damals Bauconducteur, später Wasserbaupinspector in Köln, sich des strebsamen jungen Bruders annahm und ihm seine Unterstützung zugesagt hätte. Mit rührender Dankbarkeit gedenkt Schwedler in einem von seiner Hand geschriebenen Lebenslauf dieses Bruders, der ihm auch für die Folge eine liebevolle, wahrhaft väterliche Stütze blieb. Zwischen beiden Brüdern hat Zeit ihres Lebens ein überaus inniges Verhältnis bestanden, das erst mit dem Tode des Älteren 1859 sein Ende fand und auf Wilhelm's geistige Entwicklung von großem Einfluß gewesen ist. Ein zweites Hindernis erlief sich, als Schwedler die Gewerbeschule verlassen und Ostern 1842 die Reifeprüfung ablegen sollte. Zum Eintritt in das Studium des Baufachs und zu der nach den damaligen Bestimmungen hierfür vorgeschriebenen Ablegung der Feldmesserprüfung wurde nämlich auch der Nachweis der Reife in der lateinischen Sprache gefordert, die an der Gewerbeschule nicht gelehrt wurde. „Da ich diese Reife — so erzählt Schwedler in demselben Lebenslauf — nicht besaß und doch gerne ein Baumeister werden wollte, so verwendete

1) Gedächtnisrede, gehalten bei der vom Architekten-Verein und vom Verein für Eisenbahnkunde in Berlin veranstalteten Gedächtnisfeier im Architektenhause am 10. December 1894.

leh den Sommer 1842 dazu, die lateinische Sprache zu erlernen, und durch die Hilfe des Herrn Dr. Schwarzach brachte ich es richtig dahin, daß ich in der Prüfung vom 30. September 1842 zur Zufriedenheit meiner Examinatoren bestand, wie auch aus meinem Zeugniß zu ersehen ist.⁴ Dieses letztere, durch welches ihm das „Zeugniß der Reife vorzüglich bestanden“ zuerkannt wird und welches mit jenem liebevollen Eingehen auf die Eigenschaften und die einzelnen Leistungen der Schüler abgefaßt ist, wie es in der Zeit üblich war, hebt unter den Anlagen Schwedlers „besonders den scharf und gründlich eindringenden Verstand“ hervor und ferner den „gerogelten Fleiß, der nur selten eines Sporns bedurte.“ „Seine Aufführung — heißt es noch — war jederzeit sittlich gut, folgsam und bescheiden, und durch freundliche Gemüthsseigenschaften wurde er seinen Lehrern lieb und werth.“

Man würde nun völlig fehlgehen, wollte man aus dieser Kennzeichnung des tüchtigen Schülers auf einen stillen, in sich gekrümmten Menschen, gar auf einen Duckmäuser schließen. Schwedler war im Gegentheil eine durch und durch heitere Natur; er liebte fröhliches, geselliges Wesen und hat als Jüngling wie als gereifter Mann den gebornen Berliner sein ganzes Leben hindurch nicht verlegt, namentlich auch nicht in seiner Vorliebe für gute Witze, in denen er selbst orakelhaftes leistete. Bei allem tiefen Ernste seines wissenschaftlichen Strebens bildete ein nie versiegender prächtiger Humor einen Grundzug seines Wesens, und wer ein anschauliches Lebensbild Schwedlers geben will, der wird diese gemüthvoll-heitere Seite seiner Natur in heller Beleuchtung mit in den Vordergrund rücken müssen, weil einen jeden, der ihn im Leben gekannt hat, in der Erinnerung mit dem Bilde Schwedlers unwillkürlich das des witzigen, humorvollen Mannes auftaucht. Das sogenannte alte Berlinerthum ist ja heutzutage infolge des unablässigen gewaltigen Zu- und Abstromens der hauptstädtlichen Bevölkerung stark im Schwinden begriffen. Wenn aber in älteren Schriften zu den guten Eigenschaften des Berliner — bekanntlich werden ihm auch manche schlechte nachgesagt — neben der Wohlthätigkeit und Aufopferungsfähigkeit die Gutmüthigkeit und der Humor gezählt werden und hinzugefügt wird, der Berliner könne keinen guten oder schlechten Witz unterdrücken, so war Schwedler unbestritten ein echter Vertreter des guten alten Berliner. Sein Witz war stets treffend und scharfsinnig, in der Form meist von schlagender Kürze, aber er verwundete nicht. Absichtlich hat er mit seinen witzigen Bemerkungen und Wortspielen sicherlich nie verletzen wollen, und wenn sich doch einmal jemand gekränkt gefühlt hat — was infolge der kurzen und trockenen Art, wie Schwedler seine Ansprüche vorzubringen pflegte, namentlich bei solchen, die ihn nicht näher kannten, hin und wieder vorgekommen ist —, da machte er sich, wenn er es erfuhr, bittere Selbstverwürfe. So war er auch in seinem Urtheil über andere stets gutmüthig und nachsichtig. Scharf wurde er nur dann, wenn ihm hohler Dünkel entgegentrat oder ein nur auf Aeußerlichkeiten gerichtetes, fades, gehaltloses Wesen. Begegnete ihm dergleichen gar auf wissenschaftlichem Gebiete, dann konnte sein Urtheil auch hart, sein Witz beißend werden, der sonst die Harmlosigkeit, ja Kindlichkeit seiner Natur nie verlegte. —

Der Äußere Lebensgang des Fachmannes Schwedler ist in wenigen Strichen gezeichnet. Nachdem er im Jahre

1844 die Feldmesserprüfung, dann schon 1846 die Vorprüfung zum Land- und Wasser-Baumeister und 1847 die Vorprüfung für Land- und Wasser-Bauinspectoren bestanden hatte — jedesmal wieder mit glänzenden Zeugnissen —, sehen wir ihn während einiger Jahre beim Bau der Kreischaussee von Greifenhagen bei Stettin nach Rahn und des Forstgehöften Neuenhof beschäftigt. Zum erstemal erwies sich seine hervorragende Begabung für die Lösung schwieriger Aufgaben der Ingenieurkunst, als der junge Bauführer im Jahre 1850 in einem vom preussischen Minister der öffentlichen Arbeiten ausgeschriebenen internationalen Wettbewerb für eine Brücke über den Rhein bei Köln mit seinem Entwurf unter 61 Bewerbern den ersten Preis davontrug. Nachdem er 1852 die vorgeschriebene Nachprüfung für den Land- und Wasserbau, die heutige zweite Staatsprüfung, abgelegt hatte, wobei ihm mit Rücksicht auf seine Leistungen in dem Kölner Wettbewerb die Probarbeiten im Wasserbau und Maschinenbau erlassen wurden, leitete er zunächst bis 1855 als ausführender Baumeister den Neubau der Siegbücke bei Siegburg und war dann als Abtheilungs-Baumeister auf der Strecke Köln-Eitorf der Köln-Giesener Eisenbahn thätig, bis er 1858 zum Königl. Eisenbahn-Baumeister ernannt und nun als Hilfsarbeiter in das technische Bureau der Eisenbahnabtheilung des Arbeitsministeriums berufen wurde. Im Jahre 1861 erfolgte seine Beförderung zum Eisenbahn-Bauinspecteur und 1865 wurde ihm mit der Ernennung zum Regierungs- und Bauath die Stelle des Vorstehers des technischen Bureau's verliehen.

Ein weiteres Feld segensreicher Thätigkeit eröffnete sich ihm, als er 1864 zum Examinator für die Bauführer- und Baumeisterprüfungen ernannt wurde, und als er zwei Jahre später die Stelle eines Hülfslehrers für Maschinenbau an der Königl. Bauakademie, die er bereits seit 1858 innehatte, mit derjenigen eines ordentlichen Lehrers für höhere Constructionslehre und Brückenbau vertauschte, ein Amt, das er bis zum Jahre 1873 bekleidete hat.

Inzwischen war er 1868 zum Geheimen Bauath und vortragenden Rath befördert worden und gelangte damit in jene wichtige Stellung, in der er — vom Jahre 1873 ab als Geheimer Oberbauath — auf die Ausgestaltung der Entwürfe für fast sämtliche auf den vaterländischen Eisenbahnen dieser Zeit vorkommenden großen Ingenieurbauwerke einen unmittelbaren maßgebenden Einfluß ausübte hat — 23 Jahre lang, bis er am 1. März 1891 in den erbetenen Ruhestand trat.

Das ist in kurzen Zügen die fachliche und Beamtenlaufbahn Schwedlers. Aber welche Fülle an Forscherarbeit, welcher Reichtum an schöpferischer Thätigkeit, welche Fruchtbarkeit an segensreicher Anregung, an ausgestreuter, äppig aufblühender Saat in diesem scheinbar so einfach gestalteten Leben!

Wer die Bedeutung Schwedlers für die Entwicklung der Ingenieurwissenschaften, wer insbesondere seine bahnbrechende Thätigkeit in wissenschaftlicher und praktischer Beziehung auf dem Gebiete des Eisenbaus richtig würdigen will, der wird nicht außer acht lassen dürfen, auf welcher Stufe diese Dinge sich befanden, als Schwedler mit seinen ersten Arbeiten öffentlich hervortrat. Wir haben dieses sein Auftreten etwa in den Anfang der fünfziger Jahre zu setzen.

Wie schon erwähnt, theilte sich der junge Bauführer mit Glück an dem Wettbewerb für eine Brücke über den Rhein bei Köln im Jahre 1850 und trug hier den Sieg davon „sogar“ über die Engländer, wie in einem amtlichen Berichte aus jener Zeit bemerkt wird (dem englischen Ingenieur, Capitän Moorsom wurde der zweite Preis zuerkannt?). Diese Bemerkung hatte für die damalige Zeit ihre volle Berechtigung. In England war namentlich infolge der schnellen Entwicklung des Eisenbahnwesens und des damit Hand in Hand gehenden gewaltigen Aufschwungs des Verkehrs eher als irgendwo sonst das Bedürfnis nach großen Brücken, weitgespannten Hallen u. dgl. hervorgetreten, und so wurde England thatsächlich das Geburtsland der großen Eisenbrücken.

Um die Mitte unseres Jahrhunderts hatten englische Ingenieure, wie Stephenson und Fairbairn, schon bedeutende Brückenbauwerke entworfen und ausgeführt — so die Britannia- und die Conway-Brücke —, wobei sie mit dem dem Engländer eigenen, in langer Übung geschulten praktischen Blick, sowie mit Hilfe von Versuchen auch schon früh zu denjenigen Träger-Grundformen der Balkenbrücken gelangten, aus denen Erfahrung und Wissenschaft nachmals das heutige theoretisch-praktische Gebäude der Brückenbaukunst in Eisen errichtet haben. Ihnen folgten zunächst die Nordamerikaner, bei denen vielerorts ähnliche Verhältnisse obwalteten wie in England. Auch in America finden wir schon in jener Zeit Brückensysteme, wie von Howe, Neville, Town u. a., die für die spätere Entwicklung grundlegend geworden und noch heute jedem Brückenfachmann wenigstens dem Namen nach bekannt sind.

Nach diesen Systemen wurden viele größere Brücken ausgeführt — wie die genannten englischen Brücken bedeutende Bauwerke ihrer Zeit. „Bedeutend“ freilich mehr ihrem Umfange und ihren Abmessungen, als ihrer wissenschaftlichen Begründung, ihrem theoretischen Gehalte nach. Die Tragwände so aufzulösen und in einzelne Theile zu gliedern, diese Einzelglieder so zu gestalten, anzuordnen und zu verbinden, das ein jedes die seiner Beanspruchung zukommende Form und Stärke erhielt; die Gestaltung und Anordnung zugleich aber auch so zu treffen, das bei möglichst geringem Aufwand an Eisen die größtmögliche Leistung erreicht würde — von diesem Ziele war man noch weit entfernt. Im großen Ganzen fußte der Brückenbau wie der gesamte Eisenbau noch auf der Empirie, der Erfahrungswissenschaft; die strenge Wissenschaft harrte auf diesem Gebiete noch ihres Aufbaues. Diesen thatkräftig in Angriff genommen und damit die Eisenbaukunst dem Ziele, constructiv und wirtschaftlich richtig zu arbeiten, nähergeführt zu haben, das ist Schwedlers großes Verdienst. Auf dieses Ziel war sein Streben gerichtet von ersten

Tage seines Auftretens an. — Es kann heute nicht meine Aufgabe sein, den Beweis hierfür durch eine vollständige Vorführung und Zergliederung der Leistungen Schwedlers im einzelnen zu erbringen. Wohl aber erscheint es gerechtfertigt, wenigstens auf eine seiner Erstlingsarbeiten mit einigen Worten einzugehen, um so doch an einigen Beispielen die Richtigkeit des Behaupteten darzuthun.

Im Jahrgange 1851 der Zeitschr. f. Bauw. (S. 114 u. f.) finden wir eine ziemlich umfangreiche, etwa 33 Spalten füllende Abhandlung des Bauführers Schwedler mit der Ueberschrift „Theorie der Brückenbalkensysteme“. In dieser Arbeit werden die Ausdrücke für das Biegemoment und die Vertikalkraft (Querkraft) in einem beliebigen Querschnitte eines

einfachen, an beiden Enden unterstützten und beliebig belasteten Balkens aus den allgemeinen Gleichgewichtsbedingungen abgeleitet, wobei der Verfasser auf den „merkwürdigen Zusammenhang“ hinweist, der zwischen den beiden Ausdrücken besteht, nämlich, daß der Differentialquotient des Momentes nach x in jedem Querschnitte der Vertikalkraft gleich ist. Die inneren Kräfte des Balkens — von Schwedler damals stets „Widerstände“ genannt — waren damit im wesentlichen bestimmt. Die so gewonnenen Grundgleichungen werden nun in eigenartiger Weise auf den „gleichförmig schweren Balken mit constanter und auch veränderlicher Belastung“ angewandt, indem das Biegemoment als Product aus einer constanten Kraft A und einem veränderlichen, von x abhängigen Hebelarm $q(x)$ aufgefasset wird. Schwedler arbeitet hier also schon rechnerisch mit dem, was man viel später das „Seilpolygon als Momentencurve“ ge-

nannt und zur Grundlage der zeichnerischen Behandlung der Balkentheorie gemacht hat. Indem er erkennt, das die von ihm als „Gleichgewichtscurve eines schweren Fadens“ bezeichnete Darstellung der Function $q(x)$ bei dem gleichmäßig vollbelasteten Balken eine Parabel, beim Hinzutritt einer einseitigen Belastung aber wenigstens aus Parabelstücken zusammengesetzt ist, das ferner der Scheitelpunkt dieser Linien den Ort bestimmt, in dem die Vertikalkraft Null ist, gelangt er dazu, die äußersten Punkte festzulegen, innerhalb welcher bei einer beliebigen Verschiebung der zusätzlichen Last die Vertikalkraft ihr Vorzeichen wechseln kann. Dabei verfolgt er zwar zunächst nur den Zweck, die Grenzen zu finden, zwischen denen sich $q(x)$ beim Vorrücken einer einseitigen Last bewegt; später wendet er aber das Ergebniss dieser Untersuchung auch schon in der noch heute gebräuchlichen Weise dazu an, diejenigen Felder eines Parallelträgers zu ermitteln, in denen Gegendiagonalen erforderlich sind.

Die folgenden Abschnitte bringen nun — wenn von der fast ganz unbekannt gebliebenen Schrift des Americaners Whipple abgesehen wird — wohl zum erstenmale ein richtiges und vollständiges Verfahren zur Berechnung der einzelnen Theile gegliederter Balkenträger — von Schwedler „Balkensysteme aus Rahmen und Krouzstreben“ genannt.



J. W. Schwedler (1868).

2) Der Entwurf Moorsoms ist zugleich mit demjenigen Schwedlers in der Zeitschrift für Bauwesen, Jahrg. 1851, S. 137 u. f. veröffentlicht.

Die anfänglich eingeführte Beschränkung, daß die Rahmen, d. s. die Gurt, symmetrisch gegen die wagerechte Achse gelagert seien, sowie einige andere Einzelannahmen, hängen mit dem Umstande zusammen, daß in jedem Felde zwei „Streben“ (Diagonale), außerdem aber senkrechte „Anker“ (Vertikale) vorausgesetzt sind. In sehr umsichtiger Weise sucht Schwedler die aus dieser Uebersahl von Stäben entstehenden Schwierigkeiten zu heben und lehrte dabei auch schon die Frage, welchen Einfluß eine Verbindung der Streben in ihrem Kreuzungspunkte ausübt. Hieran knüpft er einige Sätze, die für seine Denkweise so bezeichnend sind, daß ich mir nicht versagen kann, sie im Wortlaut anzuführen. „Die vorstehenden Bemerkungen“, so sagt er, „sind nur gemacht worden, um anzudeuten, wie eine Theorie, die auf bestimmten Voraussetzungen basiert ist, nicht auf Hausführungen angewendet werden kann, bevor man geprüft hat, ob auch sämtliche Voraussetzungen bei dem Bauwerke gemacht werden können. Es wird sich im Gegentheil finden, daß die Theorie für jedes Bauwerk je nach dem Material, dessen Elasticität, den Querschnitten der Theile, den Detailverbindungen und noch mancherlei anderen Sachen besonders rectifiziert werden muß, wenn man nicht in Fehler verfallen will. Die Theorie gilt nur im allgemeinen ein Schema, nach welchem die Stabilität des Bauwerkes durchdracht werden soll. Dem einzelnen Baumeister bleibt es danach überlassen, in jedem besonderen Falle dieses Schema mit seinen Gedanken auszufüllen.“ Diese Auffassungsweise macht es verständlich, warum Schwedler, noch als gereifter Meister, zu weitgehenden Eingriffen in die Arbeiten anderer nicht geneigt und kein Freund schallenderer Behandlung baulicher Aufgaben war.

Als nächsten Abschnitt der Schwedlerschen Abhandlung finden wir die Untersuchung des „unsymmetrischen Balkensystems aus Rahmen und Diagonalstreben“ oder, wie wir heute sagen, des statisch bestimmten Fachwerkträgers mit beliebigem Gurtform. Bis auf die Frage, bei welchen Belastungszustände ein jeder Constructionstheil seine größte Beanspruchung erleidet — von der Schwedler bekant, daß ihm die allgemeine Lösung nicht gelungen sei —, ist die Untersuchung vollständig. Die darauf folgende Berechnung der Träger mit mehrfachen Waudgüßsystemen bewirkt er in der noch heute meist gebräuchlichen Weise durch Auflösung in einfache Systeme. Nachdem er noch eine Betrachtung über „normale Balkensysteme“, d. h. solche, deren Gurthöhen sich wie die zugehörigen Momente bei voller Belastung verhalten, angestellt hat, geht Schwedler nun dazu über, zu zeigen, wie die einzelnen Theile der Träger von Howe, Neville und Town, sowie die der Röhrenbalken von Stephenson und Fairbairn beansprucht werden und zu berechnen sind. —

Das ist im wesentlichen der Inhalt der Abhandlung. Prüft man denselben im einzelnen, so zeigt sich, daß man es mit einer Arbeit zu thun hat, die als erster Vorstoß in ein bisher unbetretenes Gebiet, als bahnbrechende, schöpferische Arbeit kaum hoch genug geschätzt werden kann. Freilich mußt man in Schwedlers Ausdrucks- und Rechnungsweise uns heute naiv, manchmal etwas schwerfälliger an; wir vermessen andererseits manches, was uns ganz geläufig und selbstverständlich scheint. Aber vergessen wir doch nicht, daß wir

um mehr als vier Jahrzehnte später leben, und daß dieser Zeitraum ausgefüllt ist mit der Forscherarbeit eines vollen Menschenalters. Schwedlern selbst und seinen Mit- und Nacharbeitern verdanken wir es gerade, daß uns jene Erstlingsarbeit eben als eine solche erscheint. Den Werth, den sie für die Zeitgenossen theil, erkennt man aber, wenn man sie mit der Art und Weise vergleicht, in der der englische Capitän Moorsom seinen mit dem zweiten Preise gekrönten Entwurf für die Rheinbrücke bei Köln aufgestellt und berechnet hat. Er betrachtete das Gitterwerk seiner Träger als den hauptsächlich tragenden Theil, neben welchem die sieben Flacheisen-Gurtungen jedes Trägers nur eine untergeordnete Rolle spielten.³⁾ Er berechnete die Tragfähigkeit des Gitters wie diejenige einer vollen Platte (aus dem Biegemomente in der Mitte des Trägers) — aber unrichtig, nämlich sechsfach zu groß, während sie thatsächlich sechsmal kleiner war! — und vermindert dann den so gefundenen Werth nach dem Verhältniß der Durchbrechungen zu den vollen Theilen der Wand. Welch ein gewaltiger Abstand zwischen der unsicheren, ja rohen Berechnungsweise des englischen Fachmannes und dem wissenschaftlich strengen Verfahren Schwedlers!

Den geschilderten Untersuchungen reihen sich an als weitere bedeutsame Arbeiten⁴⁾ ähnlichen Inhaltes die Aufsätze aus den Jahren 1862 über die Ermittlung der Durchbiegungen einiger der gebräuchlichsten Brückenconstructionen, von 1863 über Brückenhalkensysteme von 300 bis 400 Fuß Spannweite, von 1865 über Resultate aus dem Brückenbau. Sehr bedeutsam war auch eine Abhandlung über eisernen Oberbau vom Jahre 1881, die zuerst in englischer Sprache erschien, und ebenso die zum Theil denselben Stoff ausführlicher behandelnden „Beiträge zur Theorie des Eisenbahn-Oberbaues“ von 1889 in der Zeitschrift für Bauwesen, ein Aufsatz, den zu Ende zu führen dem zu jener Zeit schon Leidenden nicht vergönnt gewesen ist. Daneben lief eine beträchtliche Zahl von Veröffentlichungen her, die sich auf einzelne Ausführungen beziehen, wie die Brähebrücke bei Czorski, die Elblücke bei Meissen, die Oberbrücken in Breslau, die Elblücke bei Hämerten und viele andere. Bemerkenswerth ist, daß die erste Anwendung der von Schwedler angegebenen und nach ihm benannten neuen Trägerform an der Weserbrücke bei Corvey stattgefunden hat, ohne daß auf diese Neuerung in der betreffenden Veröffentlichung von Simon im Jahrgang 1867 der Zeitschrift für Bauwesen auch nur mit einem Worte hingewiesen wird. Ein solcher Hinweis findet sich erst in dem von Schwedler selbst herrührenden Aufsatze aus dem Jahre 1868 über die Elblücke bei Hämerten.

Und wie es das Bedürfnis des Tages gerade fügen mochte oder besondere praktische Aufgaben an ihn herantraten, schrieb er über Form und Stärke gewölbter Bögen einen Beitrag zur Theorie der Stützlinie, oder über eine An-

3) Daß eine derartige Auffassung über die Rolle, welche das Gitterwerk und die Gurtungen eines Balkenträgers spielen, damals nicht etwa die allein herrschende war, daß vielmehr auch schon richtigere Anschauungen geübt wurden, beweisen u. a. die Gitterbrücken bei Dirschau und Marienburg, bei denen durch die im Anfang der fünfziger Jahre aufgestellte Berechnung die Aufnahme der Biegemomente den Gurten und die der Vertikalkräfte den Gitterstäben zugewiesen ist.

4) Ein Verzeichniß sämtlicher nur bekannten Abhandlungen und Veröffentlichungen Schwedlers ist am Schluß gegeben.

zahl von ausgeführten Dachconstructionen zu Gastelältergebäuden und Retortenhäusern im besonderen und über eiserne Kuppelböden im allgemeinen, oder über Drehbrücken ohne Rollkranz usw. Die neuen, bei solchen Gelegenheiten entworfenen Constructionen sind seitdem vorbildlich geworden und so oft zur Anwendung gekommen, daß es einer näheren Schilderung derselben nicht bedarf.

Daß der Rath eines so bedeutenden Fachmannes übrigens vielfach, amtlich und außeramtlich, in Anspruch genommen wurde, kann nicht wunder nehmen. Es sei hier nur Schwedlers Thätigkeit bei Wiederherstellung des Thurmhelmes der St. Petrikirche in Haulburg, sein Gutachten über die Zulässigkeit dreitheiliger Glasbälterglocken (für die Berliner städtischen Gasanstalten) und namentlich sein Entwurf für die Hebung des Kriegerdenkmals auf dem Kreuzberge bei Berlin erwähnt.

Auch einzelne Rechnungsformeln Schwedlers, wie z. B. diejenigen für das Eigengewicht eiserner Brücken, haben — obgleich später von anderen theoretisch besser begründete und genauere geschaffen worden sind — sich doch wegen ihrer Einfachheit und praktischen Verwendbarkeit in dauernder Anwendung erhalten.

Zum Schluß dieser Betrachtung über Schwedler als Constructeur möge noch ein Punkt Erwähnung finden, der für das sogenannte „praktische Gefühl“ Schwedlers einen gewissen Maßstab liefert. Es war gewiß keine leichte Aufgabe, beim Beginn des Eisenbaues über die anzuwendende Beanspruchung des Eisens einen Entschluß zu fassen. Theoretische Untersuchungen konnten da natürlich so wenig etwas nützen, wie Festigkeitsversuche mit einzelnen Theilen. Denn dabei blieb immer noch die Frage offen, wie sich die Construction als ganzes gegenüber den vielfach wechselnden Angriffen der Lasten verhalten, und ob der gewählte rechnungsmäßige Sicherheitsgrad auch in Wirklichkeit ausreichen würde, ohne anderseits eine unnütze Materialverschwendung herbeizuführen. Wann, wo und von wem die erste Wahl getroffen wurde, ist mir nicht bekannt; so viel steht aber fest, daß Schwedler, indem er dem Schienenleisen eine Beanspruchung von 160 Ctr. für den Quadrat Zoll auflegte — sei es nach dem Vorbilde anderer oder nicht —, einen durchaus glücklichen Griff gethan hat, dessen Bewährung schon durch den Umstand erwiesen wird, daß nachmals die nahezu gleichwerthige Beanspruchung von 750 Kilogramm für das Quadratcentimeter allgemein zur Anwendung gekommen ist und mit gewissen, im wesentlichen auf Wölkers Untersuchungen fusenden Abweichungen noch heute als Durchschnitzzahl im Gebrauch steht.

Aus der gegebenen Uebersicht gewinnt man zugleich ein Bild über die schriftstellerische Thätigkeit Schwedlers. Freilich hatte er wenig von einer sogenannten Schriftstellernatur; er war im besten Sinne des Wortes ein Gelegenheits-Schriftsteller. Möchte die Gelegenheit nun an ihn herantreten in der Form einer unmittelbaren Aufforderung oder einer ihm gestellten Aufgabe, oder sich ihm aufrufen in der Erkenntnis, daß in einer von ihm bearbeiteten Frage die vorhandenen Schriften und Lehrbücher den Suchenden im Stich ließen, daß also im Interesse der Wissenschaft Lücken auszufüllen seien, oder daß es an geeigneten Musterbeispielen für diese oder jene Ausführung fehle: Immer war

er zur Stelle, um mit den Ergebnissen seines Forschens und seiner reichen Erfahrung auch schriftstellerisch einzutreten. Fast bei allen seinen Veröffentlichungen läßt sich die äufere Veranlassung, unter denen sie entstanden sind, ohne Mühe nachweisen. Ein größeres zusammenhängendes Werk, etwa über abstracte Aufgaben oder Fragen, hat er nie geschrieben. Abgesehen von der fehlenden Neigung, anders als unmittelbar für das Bedürfnis und für das Leben zu arbeiten, läßt er die dazu erforderliche Muße und Sammlung bei der steten Ueberlast seiner Berufsgeschäfte auch nicht finden können. Und so liegt sein gleichwohl reiches schriftstellerisches Wirken größtentheils in den zum Theil erwähnten Einzelaufsätzen vor uns, die in der „Zeitschrift für Bauwesen“, der Hauptquelle für den Schwedler-Forscher, veröffentlicht sind, zu denen sich nur noch wenige in andern Zeitschriften gesellen. Es ist Schwedler wohl ein Vorwurf daraus gemacht worden, daß er seine schon genannte bedeutsame Abhandlung „Ueber eisernen Oberbau“ zuerst in England, in den Verhandlungen des Londoner Civilingenieur-Vereins, veröffentlicht habe. Der Vorwurf ist ungerecht. Er war auch hier lediglich einer unmittelbaren Anregung gefolgt. Ein Mitglied jenes Vereins, der Ingenieur Charles Wool, hatte eine Anzahl hervorragender Sachverständigen aller Länder um ihre Ansichten in dieser Frage ersucht, darunter auch Schwedler, der dem Wunsche entsprach. Und so erschien seine Abhandlung, zugleich mit derjenigen Woods und den Zuschriften anderer Techniker, in einer Druckschrift vereinigt, zuerst in englischer Sprache. Später ist sie, da das Buch im Handel vergriffen war, gelegentlich des Ausscheidens Schwedlers aus dem Dienste durch Veröffentlichung im „Centralblatt der Bauverwaltung“ (1891. S. 90) der deutschen Fachwelt zugänglich gemacht worden.

Daß Schwedler durch die wissenschaftlichen Untersuchungen, die er veröffentlichte, durch die zahlreichen eigenen Entwürfe und Bauausführungen, die er mittheilte, einen ungewöhnlichen Einfluss auf die Entwicklung der Ingenieurkunst ausüben mußte, war bei der Gärung, in der sich die junge Wissenschaft während der Hauptzeit seines Wirkens befand, nur natürlich. Gleichwohl ist sein Einfluss als Lehrer und als Examiner vielleicht noch bedeutsamer geworden; jedenfalls war dieser Einfluss örtlich, nämlich für die Verhältnisse in der preussischen Bauverwaltung und in der Berliner Hochschule, der damaligen Bauakademie, überaus schnellwirkend und durchschlagend. Im Jahre 1864 wurde Schwedler das Amt des Examinators bei den Bauführer- und Baumeisterprüfungen übertragen, und zwar in der angewandten Mathematik und Fehlmesskunst und in der höheren Analysis, analytischen Mechanik und Geodäsie. Die Zustände an der Berliner Bauakademie, namentlich auf dem Gebiete der angewandten Mathematik, der höheren Constructionstheorie und des Brückenbaues, entsprachen zu jener Zeit und schon lange vorher den Anforderungen, die man an eine technische Hochschule zu stellen berechtigt war, weitaus nicht. Berlin stand in dieser Beziehung anderen Hochschulen bedeutend nach. Während in Zürich schon seit Jahren ein hervorragender Gelehrter wie Culmann, in Karlsruhe ein Mann wie Grashof den Lehrstuhl innehatte, entbehrte die größte Hochschule Deutschlands einer ähnlichen Kraft ersten Ranges gänzlich, und das zu einer Zeit, als die schnell vor-

scheitende Entwicklung des Eisenbahnwesens tüchtiger Ingenieure dringend bedurfte. Entsprechend den mangelhaften Lehrkräften waren die Leistungen der Studierenden in diesen Wissenschaften. Wohl hat die Berliner Schule auch aus jener Zeit tüchtige Mathematiker und Constructoren hervorgebracht. Doch waren es Ausnahmen: Studierende, die infolge besonderer Veranlagung oder Neigung sich vorzugsweise diesen Fächern widmeten, oder aber — und das war glücklicherweise der häufigere Fall — Männer, die das Versäumte in der Folgezeit aus eigener Kraft nachholten.

Und wie auf der Hochschule, so in den Prüfungen: die Anforderungen, die hier gestellt wurden, standen in ihrer heute kaum noch begreiflichen Bescheidenheit zu der unausgesetzte steigenden Wichtigkeit dieser Wissensgebiete in denkbare größtem Gegensatz.

Unter solchen Umständen übernahm Schwedler das Amt des Examinators, und nun kam, was kommen mußte: die Zahl der Nichtbestehenden war zunächst ungemein groß; größer vielleicht nur noch die Bestürzung unter denjenigen Studierenden und Candidaten, die vor der Prüfung standen. Wer jene Tage mit erlebt hat, wird bezagen: es herrschte unter ihnen Furcht und Schrecken. Freilich nicht lange. Schwedlers Auftreten wirkte wie ein reinigendes Gewitter. Man begann im Gegensatz zu früher ernstlich zu arbeiten, und der Schrecken verlor sich um so schneller, als die Ueberzeugung bald zum Durchbruch kam, daß die Schuld nicht etwa bei den Prüfenden lag, wenn dieser auch keineswegs zu den „bequemen“ Examinatoren gehörte. Seine Anforderungen waren nie so hoch geschraubt, und namentlich war er nie einseitig — er hat nie „Steckenpferde geritten“ —, aber er verlangte, daß der Prüfling die Grundlagen der Wissensgebiete erfasse, die Grundbegriffe sich genügend angeeignet hatte, wogegen alles mechanische Auswendiglernen seinem klaren Verstande fremd und zuwider war. Und dieser Art seines Prüfens entsprachen denn auch die segensreichen Erfolge, die schon nach kurzer Zeit auf der ganzen Linie bemerkbar wurden. Bei aller Strenge, die durch seine angeborene Gutmüthigkeit ohnehin schon gemildert ward, rechnete man ihn, wenn auch immer zu den gefürchteten, doch bald nicht mehr zu den „schlimmen“ Examinatoren, und auch durch manches Vorkommnis in den Prüfungen wurde die Furcht wesentlich gemindert. So hatte er einst einem Candidaten, der ein tüchtiger Architekt, aber ein schwacher Rechner war, Aufgaben gestellt, die diesem, so einfach sie waren, doch augenscheinlich große Beschwerden machten. Schwedler stellte sich neben ihn, um den Bedrängten durch einzelne Zwischenfragen und erläuternde Winke ins richtige Fahrwasser zu leiten. Dieser kam indessen doch nicht auf die angedeutete Lösung, gerieth vielmehr in steigende Aufregung und fuhr plötzlich, in völliger Verrennung der guten Absichten des Examinators, diesen mit den Worten an: „Ja, Herr Geheimrath, wenn Sie immer hinter mir stehen, dann kann ich unmöglich arbeiten.“ „Nun, dann werde ich nicht mehr hinter Ihnen stehen“, erwiderte Schwedler in seiner ruhigen Weise, und mit der Lösung der Aufgaben harrte er jetzt erst recht. Trotzdem — und darum habe ich die Geschichte erzählt — fiel der Candidat nicht durch. War Schwedler doch der Mann dazu, vor allem die Komik dieser Ungehörigkeit zu erfassen; und jemand ein Unrecht

nachzutragen, war seiner guten, überlegenen Natur überhaupt fremd.

Die Prüfungsthätigkeit griff Schwedler übrigens seldich an, eine Folge der angeborenen Herzensgüte. Ohne die zwingendste Nothwendigkeit hat er nie jemand zu Falle gebracht. War der Ausfall einer Prüfung aber ungünstig, so war er, wenn er mittags nach Hause kam, ein wortkarger, mißgestimmter Tischgenosse; das Essen mindete ihm nicht. Wogegen er sich nie aufgeräumt und heiterer gab, als wenn er alle Prüflinge glücklich in den Hafen gebracht hatte.

Zu seinem Wirken als Examinator trat vom October 1866 noch seine Thätigkeit als ordentlicher Lehrer der höheren Constructionslehre und des Brückenbaues an der Berliner Hochschule, und der wohlthätige Einfluß, den er von nun an in beiden Aemtern auf die Vorkultiv eines tüchtigen Nachwuchses für den Berufsstand der Ingenieure in Preußen und bald über Preussens Grenzen hinaus ausübte, wird ihm, namentlich in den dankbaren Herzen seiner Schüler selbst, unvergessen bleiben. Das Lehramt mußte er leider bereits im Jahre 1873 niederlegen, da die Last seiner sonstigen Berufsgeschäfte ihn die dazu nöthige Zeit und gründliche Sammlung nicht länger gewinnen ließen.

Um so reger und lebhafter blieb aber seine Thätigkeit in der hervorragenden Stellung, in welche ein unserer Staatsverwaltung und der Ingenieurwissenschaft geeignetes Geschick ihn berufen hatte: in der Stellung bei der obersten Aufsichtsbehörde für das Eisenbahn- und Bauwesen im Arbeitsministerium. Bereits 1858 kam er als junger Eisenbahn-Baumeister hierher und schon nach kürzester Zeit hatte er sich, nach oben wie nach unten hin, die allgemeinste rückhaltlose und neidlose Anerkennung als führender Geist auf dem Gebiete der Bauconstructions-Wissenschaft erworben, trotzdem er zum vortragenden Rath erst 1868 aufstiege. Man darf behaupten, daß in der Zeit von etwa 1860 bis 1890, also volle 30 Jahre hindurch, kaum ein größeres Bauwerk, sei es Brücke, Viaduct, weitgespannte Halle, Kuppel oder sonstige Dachconstruction, zur Ausführung gelangt ist, bei denen die Entwurfsverfasser nicht auf Schwedlers Forschungen, auf seinen Anregungen und Veröffentlichungen gefußt hätten. Daß diese Zeit des höchsten Aufschwungs unseres Eisenbahnwesens zur Bewältigung und Lösung der ungewöhnlichen technischen Aufgaben, die ihr gestellt wurden, einen Mann wie Schwedler vorfand, muß als großes Glück gepriesen werden. Von dem Umfang dieser Aufgaben giebt schon die nackte Thatsache einen Begriff, daß das preussische Eisenbahnnetz, das 1860 noch nicht 5800 Kilometer umfaßte, bis zum Jahre 1890 auf mehr als 26300 Kilometer angewachsen, und die Zahl der Bahnhöfe von etwa 600 auf nahezu 4200 gestiegen war, nicht gerechnet die ganze Anzahl von Bahnhöfen-Umbauten, welche die immer engere Zusammenziehung der Maschen des Bahnnetzes erheischte. Alle unsere Ströme und größeren Flüsse, zahllose Thäler sind in dieser Zeit mit neuen Schienenwegen überbrückt worden; aber auch für die Entwürfe zu großen Straßenbrücken und zu sonstigen, mit Bahnhöfen nicht zusammenhängenden bedeutenden Eisenbauten wurde sein Rath fast immer in Anspruch genommen.

Die maßgebende Entscheidung in der Beurtheilung dieser Pläne lag im wesentlichen bei Schwedler; die oberste

Aufsichtsbehörde dafür war tatsächlich er. Und wie hat er diese Aufsicht geübt! Nie engherzig, nie kleinlich, war sein Blick immer nur auf das Große gerichtet; jede unnötige Bevormundung, jede überflüssige Aenderung der vorgelegten Entwürfe, wozu eine solche Stellung nur zu leicht hätte verleiten können, vermied er sorglich. Streng hielt er an dem Grundsatz fest, die wissenschaftliche wie die praktische Entwicklung niemals durch Fesseln zu hemmen, und so widerstrebte er auch immer dem Erlaß sogenannter „Normen“ und „Normalien“, so lange es sich um Gebiete handelte, deren Entwicklung in der Hauptsache nicht schon einen bestimmten Abschluß gefunden hatte.

Einmal freilich, um das hier einzuschalten, hat auch er Normalien aufgestellt. Das war beim Ausbruch des deutsch-französischen Krieges 1870, als er für die damaligen Feld-eisenbahn-Abtheilungen eine Anweisung ausarbeitete zur schnellen Herstellung von Feldbahnbrücken und Ausführung von Nothbrücken zum Ersatz zerstörter Brückenbauwerke. Damals hat er in den wenigen Tagen zwischen der Kriegserklärung und der Bildung jener Feldtruppe in ungestörter Tätigkeit eine große Zahl von Musterentwürfen für einfache Holzbrücken verschiedener Art und Größe geschaffen, die unsern Kriechtechnikern ein wichtiges Rüstzeug für die Lösung ihrer Aufgaben im Felde geworden sind.

War die Euleitung zu großen Entwürfen zu treffen, so liebte er es, diese mit den Bearbeitern der Vorentwürfe zunächst gründlich durchzusprechen, Beratungen, die nicht selten mehrere Tage in Anspruch nahmen. Wohl keiner hat solche Besprechungen mit Schwedler verlassen, ohne eine Fülle nützlicher Anregungen von dem Meister empfangen und Wissen und Blick bedeutend erweitert zu haben. Schwedler erreichte damit ein doppeltes: einerseits war er größerer Aenderungen der Entwürfe in der Folge überhoben, anderseits aber, und das blieb der Hauptzweck, bearbeitete nun der Verfasser die Entwürfe, wenn auch in Schwedlers Sinne und Geiste, so doch selbständig; wußte er dann später oft kaum noch, was Schwedlers Anregung, was seine Erfindung war. Der Entwurf blieb seines eignen Geistes Kind, das er mit der Liebe des Vaters betrachtete und behandelte, auch bei der späteren Bauausführung.

Wie abhielt Schwedler bei der Beurtheilung vorgelegter Entwürfe aller Aenderungssucht war, das haben namentlich die jüngeren Bautechniker, die er mit der Vorprüfung solcher Pläne betraute, zu erfahren oft Gelegenheit gehabt. Glaubte er in dieser Beziehung einen Uebereifer zu bemerken, so dämpfte er den, nachdem er sich alle Bedenken hatte vortragen lassen, gern durch eine sinnig ausgesprochene Vorfrage, wie diese: „Glauben Sie, daß das Ding einstürzen wird?“ Einmal kam ein junger Baumeister mit einem zur Genehmigung eingereichten Entwurf zu ihm — es handelte sich um die Brücke einer Privatbahn-Gesellschaft — und machte unter andern Bedenken auch das geltend, es fehle in dem Entwurf das bewegliche Auflager, welches für die eintretenden Längenausdehnungen des ziemlich weit gespannten eisernen Brückentraggers doch nöthig sei. Schwedler sah sich die Pläne eine Weile an und begann dann — laut denkend, wie seine Art war —: „Ja, ausnehmen muß sich der Träger — dann rutscht er auf dem festen Auflager — — viel-

leicht rutscht er auch nicht — dann könnte das Mauerwerk Risse bekommen — — nun, dann werden's die Herren draußen ja schon sehen: Setzen Sie ruhig Ihr „Revidirt“ darunter!“ — Man kann ja über das Maß seiner hierin geübten Duldsamkeit verschiedener Ansicht sein. Das eine steht aber fest, daß er durch die Art seiner Aufsichtsthätigkeit die Wissenschaft nennlich gefördert, daß er bei den „Herren draußen“ Arbeitslust und Schaffensfreudigkeit stets neu angeregt und erhalten und damit reichen Segen gestiftet hat.

Wie Schwedler immer von großen Gesichtspunkten ausging, so erfasste er von solchen aus auch seine Stellung als Staatsbeamter. Erarbeitete und wollte arbeiten für das Ganze, für die Allgemeinheit. So oft er auch über das „Nummern-tödtchen“ spottete: er war ein Staatsdiener von echtem Schrot und Korn. Sproßte doch aus seinen „getödteten“ Nummern immer wieder frisches Leben auf! Als dem jungen Beamten im Jahre 1853, bald nach seiner letzten Staatsprüfung, die Stadtbaumeisterstelle in Barmen angetragen ward, fragte er bei seiner obersten Behörde an, ob ihm dazu ein Urlaub bewilligt werden könne. „Da es mein Bestreben ist,“ sagt er in der Eingabe, „die bis jetzt gesammelten theoretischen Kenntnisse möglichst vielseitig für die Praxis zu verwenden, so würde diese Stelle mich möglicherweise für die Dauer nicht befriedigen, und ich würde daher von der Uebernahme derselben abstecken, falls sie meiner späteren Verwendung im Staatsdienste hinderlich sein sollte.“ Trotzdem die ergangene Antwort ihn über dies Bedenken beruhigte, schling er die angelobene Stelle dennoch aus. Für den Staat zu arbeiten, erschien ihm ausgesprochenermaßen als erste Pflicht. Aus dieser Gesinnung heraus hat er auch späterhin alle noch so vorteilhaften Anträge zur Bethätigung an privaten Unternehmungen stets ausgeschlagen, und in diesem Geiste, das war sein bestimmter Wunsch und Wille, sollten auch seine Fabeln erzogen werden.

Zu seinem öffentlichen Wirken haben wir selbstredend auch seine Thätigkeit in unsern Vereinen zu rechnen. Und heute, bei der Feier, die der Architektenverein und der Verein für Eisenbahnkunde zum Gedenktage eines ihrer treuesten Mitglieder veranstaltet haben, geehrt es sich vollends, seinem Eifer für sie ein Wort dankbaren Gedenkens zu widmen. Beiden Vereinen hat er lange Jahre und bis zu seinem Tode angehört. Dem Architektenverein trat er schon 1846 bei und bekleidete hier in den Jahren 1863 bis 1866 und wieder 1869 bis 1879 das Amt eines Vorstandsmitgliedes. Als er im Jahre 1853 in das Arbeitsministerium berufen und nach mehrjähriger Abwesenheit wieder nach Berlin zurückgekehrt war, wurde er alsbald auch Mitglied des Vereins für Eisenbahnkunde, in welchem er dann gleich im folgenden Jahre zum Schriftführer gewählt wurde, ein Amt, das er zehn Jahre hindurch — ein Jahr lang (1868) als stellvertretender Schriftführer — mit seltener Treue verwaltet hat. In beiden Vereinen war er trotz des Uebermaßes seiner sonstigen Geschäfte und Aemter der regelmäßigen Besucher einer, und was er durch seine rege Theilnahme an den praktischen und wissenschaftlichen Verhandlungen, durch sein häufiges Eingreifen in die Erörterung, namentlich aber durch zahlreiche Vorträge gediegenster Art zur Belebung und Belehrung beigetragen hat, das wird bei allen Mitglie-

dern, zumal bei den Aelteren unter uns, in dankbarer Erinnerung fortleben.⁵⁾

(¹⁷⁴) Und vielleicht noch fruchtbringender als seine Vorträge und Berichte waren seine Frageantwortungen. Niemand, weder vorher noch nachher, ist die Einrichtung des „Fragekastens“ ausgiebiger benutzt worden, als zu Schwedlers Zeit. Und wie er stets bereit war, aus dem unerschöpflichen Borne seines Wissens, seines steten Mitlernens und Forschens, seiner reichen Erfahrung zu geben, so wurden die Vereinsmitglieder nicht müde, zu fragen. Kaum eine der wöchentlichen Sitzungen des Architektenvereins verging, ohne daß eine Reihe von Fragen des aufnahmefähigen Kastens Schwedlern die Gelegenheit gegeben hätte, lernbegierige Fragesteller zu befriedigen. Namentlich die jüngeren, in Prüfungsnotizen befindlichen Mitglieder nutzten den Fragekasten weidlich aus, wobei denn das uneingeschränkte Vertrauen zu dem Wissen und Können des Meisters Schwedler oft zu höchst ergötlichem Ausdruck kam. Das mögliche und unmögliche wurde gefragt, und als Zusatz zu den Fragen hatte sich bald die Wunschformel ausgebildet: „Herr Schwedler wird um Auskunft gebeten.“ In scherzhafter, übrigens ganz zutreffender Weise wurde diese Fragewuth gekennzeichnet und gegoffelt in der „Wochenzeitung“ auf einem der Winterfeste des akademischen Vereins „Motiv“ aus jener Zeit, in der eine Anzahl geeigneter Fragen an Schwedler zusammengestellt war. So hieß es: „Wenn man in der Formel zur Bestimmung des Auftritts einer Treppe $a = 64 - 2s$ die Größe $s = 40$ setzt, so wird der Auftritt negativ. Wie ist derselbe zu construiren? Herr Schwedler wird um Auskunft gebeten.“ Und die Reihe der Fragen gipfelte in dem übermüthigen Schlussatz: „Ob sie Geld hat? Herr Schwedler wird um Auskunft gebeten.“

Uebrigens war Schwedler ganz der Mann dazu, gelegentlich selbst einmal thörichte Fragestellungen zu geißeln, wie er es denn auch verstand, bei Erörterungen, die sich ins unklare und endlose zu verlieren drohten, durch Witz oder scherzenden Spott den springenden Punkt wieder herauszuschälen. Natürlich in seiner besonderen Art. So war einst die Frage aufgeworfen, woher es käme, daß bei gewölbten Durchlässen mit anschließenden Flügeln das Mauerwerk an

den Stellen, wo Widerlager und Flügel zusammenstoßen, so häufig Risse zeigte. Nachdem hierüber eine ganze Weile von mehreren Rednern viel untreffendes und misverständliches zutage gefördert war, erlaub sich Schwedler, zeichnete den Fall mit wenigen Strichen an die Tafel und erklärte dann: „Der Gewölbeschub wirkt auf die Widerlager nach außen, der Endruck auf die Flügel nach innen. Wenn dann das Mauerwerk an dieser Stelle Risse bekommt — und hier zog er einen kräftigen Kreidestrich durch die Verbindungsstelle der beiden Mauerkörper —, so thut es lediglich seine Schuldigkeit.“

36 Jahre hat Schwedler dem Verein für Eisenbahnkunde, 48 Jahre dem Architektenverein angehört, und wenn der Architektenverein in dankbarer Anerkennung seiner großen Verdienste vor zwei Jahren die von Prof. Herter modellierte Schwedler-Büste in seinen Räumen anstellte, so hat er damit vor allem sich selbst geehrt. Ihren dauernden Platz hat die Büste in unserm vorderen Saale gefunden, in welchem auch der Verein für Eisenbahnkunde seine Sitzungen abhält. —

Wenn wir rückschauend das gesamte, der Wissenschaft und der Menschheit gewollte Wirken Schwedlers überblicken und uns noch daran erinnern, daß er außerdem auf der Wiener Weltausstellung 1873 als Mitglied des internationalen Preisgerichts thätig war, dann 1878 nach Nordamerika entsandt wurde zum Studium der dortigen Brücken- und Eisenbauten und der Weltausstellung in Philadelphia, daß er ferner vom Jahre 1880 an Mitglied der Commission für das technische Unterrichtswesen, dann von der Gründung der Akademie des Bauwesens an auch deren Mitglied war, und daß er endlich der Aufsichts-Commission für die mechanisch-technische Versuchsanstalt und für die Prüfungsstation für Baumaterialien angehört, so entfaltet sich vor uns das Bild einer so außerordentlich reichen Berufsthätigkeit, wie sie mit gleichem Erfolge auszuüben nur selten einem Sterblichen vergönnt wird.

Nur zu oft mischt sich in die Bewunderung, die wir großen Verstorbenen zollen, ein Gefühl der Bitterkeit oder doch Wehmuth darüber, daß die Welt ihre Bedeutung nicht zu erfassen vermocht, ihr rastloses Streben wohl gar mit Undank gelohnt hat. Für dies Gefühl läßt Schwedlers Lebensgang glücklicherweise keinen Raum: Äußere Ehren aller Art sind ihm in reichem Maße zu Theil geworden. Die Weltausstellung in Paris im Jahre 1867 brachte ihm für seine Leistungen die goldene Preismedaille ein. An Allerhöchster Stelle wurden seine Verdienste u. a. durch die Verleihung des Rothen Adlerordens II. Klasse mit Eichenlaub, und ferner im Jahre 1883 durch die der goldenen Medaille für Verdienste um das Bauwesen anerkannt, eine Auszeichnung, die bis dahin nur unserm Altemeister Hagen zu Theil geworden war und bis jetzt noch nicht wieder verliehen ist. Außerdem wurden ihm von außerpreussischen Ordensauszeichnungen das Comthurkreuz II. Klasse des Verdienstordens Philipps des Großmüthigen, das Comthurkreuz des Franz Josephs-Ordens und das Großoffizierskreuz des Ordens der italienischen Krone verliehen. Und als endlich seine müde Hand Griffel und Feder sinken ließe, um auszuruhen nach langem Schaffen, da wurde ihm außer der Ernennung zum Wirklichen Geheimen Oberbaurath mit

5) Im Architekten-Verein hat Schwedler folgende größere Vorträge gehalten:

Zur Theorie der Gewölbe (23. April 1859).

Ueber den Bau der Rheinbrücke bei Strasbourg (28. Mai 1859).

Ueber die Festigkeit der Materialien (20. Juli 1859).

Ueber den Einsturz des Daches beim Bau des neuen Gnomometers der englischen Gasanstalt in Berlin (30. Juni 1860).

Ueber das Eigengewicht eiserner Brücken und über die Bewährung parabolischer Balkensysteme (23. October 1860).

Ueber den Einfluß der Senkung des mittleren Stützpunktes eines gekuppelten Gitterträgers auf den Materialaufwand (17. Novbr. 1860).

Ueber graphische Darstellung statischer Berechnung bei Gitterbrücken (23. August 1862).

Zur Theorie der Kuppelgewölbe (31. Januar 1863).

Verfahren zur Berechnung eiserner Träger (9. Mai 1863).

Ueber die Construction und das Aussehen mehrerer von Schwedler ausgeführten eisernen Kuppeldecken über den Gasbehältern der englischen und der städtischen Gasanstalten in Berlin (29. April 1863).

Ueber die Anordnung von Nietverbindungen (26. October 1867).

Ueber die Stabilität der flachen tonnenförmigen Kappen (21. März 1868).

Ueber Akustik (12. Octbr., 19. Octbr. und 2. Novbr. 1872).

Zur Behandlung baustatistischer Fragen (26. Februar 1876).

Die Hängebrücke zwischen New-York und Brooklyn (28. Octbr. und 18. Novbr. 1876).

dem Range der Ritho I. Klasse als ein Zeichen der allgeringsten Werthschätzung seiner Verdienste von Seiten seiner Berufsgenossen eine künstlerisch ausgestattete Huldigungsadresse zu Theil. Namentlich diese letztere Ehrung, bei der sich die Fachmänner fast der ganzen Welt in ihren Unterschriften zusammenfanden, hat ihn tief gerührt.⁶⁾

Indessen nicht Sucht nach äußeren Ehren oder Auszeichnungen war die Triebfeder zu seinem unermüdblichen Schaffen; an dem Forscher und Fachmann ist alles dies spurlos vorübergegangen. Ihm war die Arbeit, das strenge, tiefgründliche Suchen nach Wahrheit Selbstzweck des Lebens. Schlicht und ungekünstelt, wie in seinen Schriften, die eine eigenartige Einfachheit und Knappheit des Ausdrucks kennzeichnet, gab er sich zu jeder Zeit seines Lebens auch im persönlichen Verkehr mit andern, unter seinen Freunden, im Kreise der Familie. Immer und in allen Lagen blieb er sich gleich, wenn auch eine etwas spröde Aufseitsseite seine Charaktereigenschaften nicht für jeden so klar durchscheitern ließe: er war gütig, harmlos, vertrauensvoll, nachsichtig, hülffbereit in jedem Sinne, ein liebevoller Gatte und Vater. In seinem Familienleben hatte er durch das langwierige Leiden seiner ersten Gattin und deren frühen Tod, durch den Verlust des einzigen Sohnes in zartem Alter manches Leid zu überstehen. Er fand aber Trost und Freude am Aufwachen seiner beiden Töchter, denen die zweite Gattin eine treue, aufopfernde Mutter ward —, und später an der frohen Schar gehobelter Enkelkinder. Die sehr wenigen Mußestunden, die seine arbeitsvolle Thätigkeit ihm ließ, brachte er fast nur in der Familie zu, auch hier witzig und zwanglos. Freilich verleugnete er auch im Kreise der Seinigen den ersten Grundzug seines Wesens nicht, sprach auch bei ihnen gern über Dinge, die seiner Gedankenwelt nahe lagen oder ihn gerade bewegten, liebte es, zu belehren, den Formensinn zu wecken, den Gesichtskreis zu erweitern. Und bis zu seinen letzten Lebensjahren ist ihm die rege Spannkraft des Geistes zu eigen geblieben, mit der er den augenblicklichen Gegenstand seines Studiums umfasste, überdachte und bei sich verarbeitete — unausgesetzt, vom Aufstehen bis zum Schlafengehen, während des Essens und beim Spaziergange den Gedanken fortspinnend.

In dieser steten Gewohnheit innerer Arbeit lag auch der Grund, daß er keine „mittelsame“ Natur war. Tiefe Empfindungen, die seine Seele bewegten, verschloß er meist in sich, höchstens, daß er ihnen am Klavier in Tönen Ausdruck gab. Schwedler besaß nämlich auch für Musik ein eigenartiges Talent, er spielte und sang. Schon sein früher erwähntes Abgangszeugniß rühmt seine „Sicherheit im Treffen der Noten; bei vierstimmigen Gesängen von Händel, Haydn, Grun usw. war er dem Basse eine gute Stütze“. Die älteren Meister sind auch stets seine Lieblinge geblieben, und Aufführungen ihrer Werke in der Singakademie oder der Philharmonie waren neben gelegentlichen Besuchen des Schauspielhauses wohl die einzigen Zerstreuungen, die er sich außerhalb des Hauses gestattete. Für die eigne Übung des Klavierspiels

hatte er sich — wiederum höchst bezeichnend für ihn — denjenigen Gelächte zugewandt, auf dem zugleich das Gemüth und der Verstand Befriedigung suchen und finden konnte: er hatte sich in die Lehre von Generalbass hinein gearbeitet und konnte nun bei geeigneter Stimmung stundenlang in freien Phantasien am Klavier sich ergöhen.

Ein Abend der Woche war wissenschaftlichen Bestrebungen gewidmet, und zwar bei seinem eingangs schon erwähnten früheren Lehrer in der Physik und Mathematik Roeder. Von Schwedlers Schüdelzeit her hatte sich zwischen dem älteren und dem jüngeren Manne ein festes Freundschaftsverhältnis ausgebildet, das erst im Jahre 1889 sein Ende fand. Roeder starb 1891. Der wöchentliche „Roeder-Abend“ wurde stets gewissenhaft innegehalten, wenn nicht einmal dringende amtliche oder gesellschaftliche Verpflichtungen dazwischen traten. Gern und dankbar sprach Schwedler es aus, daß er von diesem vortrefflichen Lehrer früh in das Studium der Franzosen Poincaré, Navier u. a. eingeführt sei, so daß er mit sicheren Kenntnissen in der Mechanik und den Grundlagen der höheren Mathematik seine Studien an der Bauakademie habe beginnen können. An diesen Abenden nahm von Anfang an auch ein Freund, der Oberlehrer Dr. Hempel, vom Ende der siebziger Jahre an auch der Schwigersohn Schwedlers, Prof. Dr. Vofs, Theil, dem ich die Mittheilung über die Roeder-Abende verdanke. In der Regel wurde bei diesen Zusammenkünften zunächst von Roeder eine Uebersicht aus den wissenschaftlichen Zeitschriften gegeben, und dann von einem der Theilnehmer über Gegenstände der mathematischen Physik, die das Interesse erregt hatten, vortragen. Hier war es denn häufig Schwedler, der Fragen aufwarf, auf die er bei seinen technischen Berufsarbeiten gestossen war. Seinen nach allgemeiner Erkenntniß strebenden Geiste ersahen überhaupt die mathematische Physik die wichtigste Hilfswissenschaft des Technikers. So wurde u. a., als die Schallwirkung in Kirchen, Theatern usw. das Interesse der Fachwelt besonders in Anspruch nahm und in Schriften und Vorträgen viel behandelt wurde, die Theorie der Akustik zum Gegenstand eingehender Studien gemacht, über deren Ergebnisse Schwedler demnach auch uns hier im Architektenvereine in einem der Sitzungsabende ausfallenden Vortrage (Oktober-November 1872) Mittheilung gemacht hat. Aus solcher tiefgehenden theoretischen Kenntniß schöpfte er die Sicherheit, mit der er zu praktische Aufgaben herantreten, in gegebenen Fragen Vorschläge machen und Entscheidungen treffen konnte.

War es bei dieser gemeinschaftlichen Arbeit vornehmlich die Aufgabe der anderen Theilnehmer, die wissenschaftlichen Unterlagen herbeizuschaffen, das analytische Rüstzeug zu ordnen, so forschte Schwedler seinerseits das Verständnis durch die wundersame Kraft und Klarheit seiner räumlichen Anschauung — der „stereometrischen Phantasie“, wie er das zu nennen pflegte. Hierin lag überhaupt wohl der Kern seiner eigenartigen Begabung und der tiefste Grund seiner Erfolge. Durch natürliche Beanlage und unallseitige Übung hatte er sich ein geradezu staunenswerthes Vorstellungsvermögen angeeignet. Handelt es sich z. B. um die Reflexionen des Schalles in begrenzten Räumen, um Krümmungsflächen und Formänderungen von Körpern und elastischen Systemen, deren GröÙe analytisch genau auszudrücken schwer, manchmal un-

6) Ueber diese Huldigung und die Adresse, insbesondere auch über das von Gruenters Meisterhand angeführte Gedenkblatt der Adresse enthält das Centralblatt der Bauverwaltung im Jahrgang 1891 (S. 89) ausführlichere Mittheilungen. Die Adresse befindet sich jetzt im Besitze des Schwigersohnes des Verstorbenen, des Professors Dr. Vofs in Pankow bei Berlin.

möglich ist, so gelang es ihm fast immer, sich die Verhältnisse räumlich zu ordnen, den Verlauf der wichtigsten Größen aus einzelnen Anhaltspunkten darzustellen und so eine Uebersicht zu gewinnen. Vielfach ist Schwedler „der große Rechner“ genannt worden. Die Bezeichnung trifft den Grundkern des Forschers und Gelehrten in ihm aherlich nicht. Analytische Untersuchungen erregten durchaus nicht hervorragend sein Interesse, und bevor er anfing, in seinen Constructionen die Einzelheiten zu berechnen, hatte er schon längst aus der Fülle seiner Anschauung über die Wirkung der Kräfte bei den verschiedenen möglichen Anordnungen eine Menge von Entwürfen durchdacht und aus ihnen das geeignete ausgewählt. —

Die Ruhe und Klarheit des Geistes und der angeborene Forschungstrieb, die Schwedler in gewissen Tagen auszeichneten, verliefen ihm auch nicht, da die Kräfte abzunehmen begannen — selbst da nicht, als zum erstenmale der Toesbote mit leiser Hand das zum Schwinden aller Lebenskraft gemahte. Es war am 9. November 1888, als Schwedler in der Frühe, unmittelbar nachdem er aufgestanden war, von einem leichten Schlaganfall geführt, vor dem Bette zusammenbrach. Er war nicht bewußtlos geworden und benutzte den Rest seiner Kraft dazu, sich zu seinem Bücherschranks zu schleppen. Hier fanden ihn die bald nachher eintretenden Angehörigen in kauender Stellung, in der Hand das — *Conversations-Lexikon*: er las die Abhandlung über „Schlagfluß“. Man brachte ihn zu Bett, und dem Arzte, der alsbald eintraf, gab er nun selbst die Diagnose mit den bündigen Worten: „Lähmung auf derselben Seite — Arm und Bein: Schlaganfall!“

Zwar erholte er sich in den nächsten Monaten so weit, daß er seine Dienstgeschäfte wieder aufnehmen konnte, und auch während der ersten Zeit nach dem Uebertritt in den Ruhestand erlirte er sich eines meist erträglichen Befindens. Doch blieb seine Kraft gebrochen. Und als ihm nach einem

zweiten Anfälle jedes fernere Arbeiten vom Arzte bestimmt untersagt wurde, er auch selbst die Erschöpfung der Kräfte fühlte, da wandte sich sein kindliches Gemüth wieder den Kleinen zu: er widmete sich nur noch dem Wohle seiner Kinder und Enkelkinder, stets für alles besorgt und an alles denkend, mit eben der umsichtigen hingebenden Treue, die der Grundzug seines Handelns im ganzen Leben gewesen war. Ein großer Schmerz traf ihn noch, als ihm zu Weihnachten 1892 die treue Gefährtin der erfolgreichsten Jahre seines Lebens entrissen ward. Und nachdem dann das eigne körperliche Leiden in der nun folgenden Zeit sich noch verschlimmert hatte, ihm zuletzt auch schmerzliches Sichthum nicht erspart geblieben war, da erschien ihm der Tod nur als freundlicher Erlöser. In der Morgengröße des 9. Juni schied er sanft dahin.

In Schwedler werden wir stets einen von den wenigen Männern vorsehen, die der Baukunst und Bauwissenschaft in der Zeit großartigster Entwicklung des Eisen- und Eisenbahnwesens den Stempel ihres überlegenen Geistes aufgedrückt haben. Er ist bahnbrechender Pfadfinder geworden auf wichtigen Gebieten dieser Wissenschaft, und die Ergebnisse seiner stillen Gelehrtenarbeit und seines unablässigen Schaffens werden unvergessen bleiben, auch wenn die schmalen Pfade, auf denen er jene Gebiete seinen Zeitgenossen zugänglich machte, von der rastlos weiter bauenden und umgestaltenden Wissenschaft längst durch breite und bequeme Heerstraßen ersetzt sein werden.

Seine Grabstätte hat Schwedler auf dem hiesigen alten Sophienkirchhofe an der Burgstraße gefunden. Hier haben sie ihn in der Mittagstunde des 12. Juni unter großer Theilnahme seiner zahlreichen Vererber und Freunde an der Seite seines Vaters zur letzten Ruhe gebettet. Sie hatten einen guten Mann begraben und — das Gefühl der Wehmuth beherrscht uns heut alle — der Wissenschaft und uns war er mehr!

Verzeichniss

der Abhandlungen, veröffentlichten Entwürfe, Vorträge usw. J. W. Schwedlers.

1. Theorie der Brückenbalkensysteme (Zeitschrift für Bauwesen 1861, S. 114, 162 u. 265).
2. Brücke über den Rhein zwischen Köln und Deutz. Wettbewerb-Entwurf (das. 1851, S. 137).
3. Theorie der Stützlinie, ein Beitrag zur Form und Stärke gewölbter Bögen (das. 1859, S. 109).
4. Statische Berechnung der festen Hängedrücker (das. 1861, S. 73).
5. Ueber die Bestimmung des Eigengewichts eiserner Brücken und die Bewährung parabolischer Balkensysteme (das. 1861, S. 307).
6. Der eisernen Ueberbau der Brücke über die Czerak (das. 1861, S. 579).
7. Berechnung des Einflusses der bewegten Lasten auf die Einbiegung der Eisenbahnbrücken (das. 1862, S. 247).
8. Ermittlung der Durchbiegungen einiger der gebräuchlichsten Brückenconstructions-Systeme (das. 1862, S. 269).
9. Ueber Gewichte und Kosten verschiedener Brückenconstructions zu Eisenbahnzwecken (das. 1862, S. 300).
10. Zur Durchbiegung eiserner Träger (das. 1862, S. 411).
11. Ueber Brückenbalken-Systeme von 200 bis 400 Fufs Spannweite (das. 1863, S. 115).
12. Dachconstruction zum Gasbehältergebäude der Imperial-Gas-Association zu Berlin (das. 1863, S. 151).
13. Zur Theorie der Kuppelgewölbe (das. 1863, S. 535).
14. Zur Berechnung gußeiserner Träger (das. 1863, S. 656).
15. Resultate über die Construction der eisernen Brücken (das. 1865, S. 331).
16. Die Construction der Kuppeldächer (das. 1866, S. 7).
 - I. Theorie der Kuppelflächen (S. 10).
 - II. Kuppeldachconstruction von 98 Fufs 6 Zoll Durchmesser über dem Gasbehältergebäude der Imperial-Continental-Gas-Association in Berlin, Helmsmarktstraße Nr. 28 (S. 21).
 - III. Desgl. von 130 Fufs Durchmesser über dem Gasbehältergebäude der städt. Gasanstalt in Berlin, Hellweg Nr. 9 (S. 24).
 - IV. Desgl. von 140 Fufs Durchmesser über dem Gasbehältergebäude der städt. Gasanstalt in Berlin in der Müllerstraße (S. 27).
 - V. Desgl. von 80 Fufs Durchmesser über dem Locomotivschuppen am Bahnhof St. Johann (S. 30).
 - VI. Kuppelconstruction von 44 Fufs Durchmesser auf der neuen Synagoge in Berlin, Oranienburgerstraße Nr. 30 (S. 32).
17. Der eiserne Ueberbau der Elbbrücke bei Meitlen in der Borsdorf-Meißener Eisenbahn (das. 1868, S. 13).
18. Die kurze und lange Oberbrücke in Breslau (das. 1868, S. 157).
19. Ueber die Anordnung von Nietverbindungen (das. 1868, S. 318; s. a. Deutsche Bauztg. 1867, S. 461 n. f.).
20. Ueber die Stabilität der flachen tonnenförmigen Kappengewölbe (Zeitschr. f. Bauw. 1868, S. 468).
21. Der eiserne Ueberbau der Oberbrücke in Breslau in der Rechten Oderufer-Eisenbahn (das. 1868, S. 513).
22. Der eiserne Ueberbau für die großen Oeffnungen der Brücke über die Elbe in der Berlin-Lehrter Eisenbahn (das. 1868, S. 517).

23. Eisener Dachconstructionen über Retortenhäusern der Gasanstalt zu Berlin (das. 1869, S. 65).
24. Dach- und Deckenconstructionen über dem Festsaal und dem Stadteröffnungssaal im neuen Rathhause zu Berlin (das. 1869, S. 367 und 389).
25. Zur Beanspruchung und Construction der Gewölbe-Widerlager (das. 1869, S. 436).
26. Schmiedeeisener Schuppen für den 300 Centner schweren Dampfhammer des Hiberna Vereins für Bergbau und Gießwerk-Fabrication (das. 1869, S. 517).
27. Die Brücke über die Brabe in Bromberg (das. 1870, S. 21).
28. Wirkung der Niste bei angelenkten Consolen (das. 1870, S. 138).
29. Mittheilung über einige Drehbrücken ohne Rollkranz (das. 1871, S. 153):
 - Drehbrücke über die Peene bei Anklam.
 - „ „ in der Hafenbahn bei Stralsund.
 - „ „ über die Muthen in Danzig.
 - „ „ die Paritz bei Stettin.
 - „ „ den Graben bei Charlottenburg.
30. Dachconstruction zu einem Retortenhause der Imperial-Continental-Gas-Association zu Berlin (das. 1872, S. 43).

31. Gasbehälter der städtischen Gasanstalt an der Fichtestraße in Berlin (das. 1876, S. 179).
32. Ueberbauten der Memel-, Uzienskis- und Kurnerscherbrücken bei Tilsit (das. 1878, S. 21, 161, 363 und 523).
33. Die Erhöhung des Krieger-Denkmal auf dem Kreuzberge zu Berlin (das. 1879, S. 417; s. a. das. 1879, S. 163).
34. Die Thurmpyramide der St. Petrikirche in Hamburg (das. 1883, S. 165).
35. On Iron Permanent Way; Minutes of Proceedings of the Institution of Civil Engineers. London 1882. (Deutsch: Centralbl. der Bauverw. 1891, S. 90).
36. Beiträge zur Theorie des Eisenbahn-Oberbaues (Zeitschr. für Bauw. 1889, S. 85 und 395).
37. Eine Abhandlung Schwedlers über eisernen Oberbau (Centralbl. der Bauverw. 1891, S. 90).
38. Ueber die Zulässigkeit dreitheiliger Gasbehälterdecken (Gutschriften vom Jahre 1885 für die Verwaltung der Berliner städt. Gasanstalten, enthalten in der Veröffentlichung von P. Pfeiffer in der Zeitschrift des Vereins deutscher Ingenieure, 1893, S. 1129: „Gasbehälter mit tangentialer Führung“).

Das Königliche Prinz-Heinrich-Gymnasium in Schöneberg bei Berlin.

(Mit Abbildungen auf Blatt 1 bis 3 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Nachdem das Bedürfnis, ein neues Gymnasium für den immer mehr sich erweiternden und bevölkernden Westen Berlins zu schaffen, immer fühlbarer geworden war, wurde der Gedanke eines Neubaus im Jahre 1890 der Ausführung näher gerückt, als die Gemeinde Schöneberg ein geeignetes Grundstück in dem ehemaligen Aktienwäldchen in Schöneberg dem Schulkollegium unentgeltlich zur Verfügung gestellt hatte. Am 2. October 1891 begannen die Bauarbeiten zu dem von dem Regierungs- und Bauath Schulze entworfenen Neubau, und im Herbst 1893 wurde die vollendete Anstalt der Schülverwaltung übergeben.

Die Anlage (vgl. den Lageplan auf Bl. 1) besteht aus einem Klassengebäude, das mit der Hauptfront gegen Osten nach dem mit alten Akazienbäumen bestandenen Schulhofe gerichtet ist, einem Directorwohnhanse seitlich vom Haupteingang, einer Turnhalle in der südöstlichen Ecke und zwei Abortgebäuden, die durch geschützte Hallen mit den Nebeneingängen des Klassengebäudes in Verbindung stehen. Sämtliche Ansichtsfächer der Gebäude sind in rothen Vollverblendsteinen unter sparsamer Verwendung von Formsteinen und grünen Glassteinen hergestellt; die Dächer sind mit glasirten Ludovicianen Patent-Falzziegeln eingedeckt.

Das 6226 qm große Grundstück ist durch eine 2 m hohe Umwährungsmauer mit höher geführten Pfeilern, welche durch schmiedeeiserne Gitter verbunden sind, abgeschlossen und enthält nur einen nach der Grunewaldstraße zu belagerten Zugang mit Durchfahrt und seitlichen Eingängen. Es ist aber darauf Bedacht genommen, daß bei weiterer Entwicklung des Stadttheils von Westen her leicht ein zweiter Eingang zum Klassengebäude in dessen Mittelachse angelegt werden kann. Vom Schulhofe gelangt man zu dem als offene Vorhalle ausgebildeten Haupteingang des Klassengebäudes (vgl. die Grundrisse auf Bl. 1). Hinter dem Eingangsthor liegt das ganze Gelände der Länge nach durchziehende Haussang. Den westlichen Mittelbau schließen die beiden Treppenhäuser mit 3 m breiten Treppenläufen ein, die zu den oberen Geschossen und der Aula führen. Das Klassengebäude enthält in drei Geschossen

Unterrichtsräume für etwa 900 Schüler, und zwar 3 Vorschulklassen und 17 Gymnasialklassen. Die Größe der Vorschulklassen ist für 60 Schüler, die der Unterklassen bis einschl. Quarta für 50 Schüler, die der Mittelklassen bis einschl. Obersecunda für 40 Schüler und die der Oberklassen für 30 Schüler bemessen. Die Höhen des Erdgeschosses und der beiden oberen Stockwerke betragen je 4,50 m, die des Kellergeschosses 2,50 m.

Im nördlichen Flügelbau liegen die Schülerbibliothek, die Gesangs- und das Beratungszimmer mit Vorzimmer, das Zimmer für die geschichtliche-geographischen Lehrmittel und der Zeichensaal, dessen Nordwand, in Fenster aufgelöst, eine günstige und reichliche Beleuchtung gewährt. Im südlichen Flügel ist die naturwissenschaftliche Sammlung, die Lehrbibliothek und die Physikklasse mit anstoßender physikalischer Sammlung untergebracht. Im Mittelbau liegt rechts vom Eingang die Wohnung des Hauswarts, darüber im ersten Stockwerk das Amtszimmer des Directors nebst Wartezimmer. Der Mittelbau des zweiten Geschosses enthält die Aula mit Zugang von beiden Treppenhäusern aus.

Die Breite der Flurgänge ist mit Rücksicht auf die Unterbringung der Ueberkleider im Mittelbau auf 3,50 m, zu beiden Seiten auf 3,0 m bemessen. Das Kellergeschoss sowie sämtliche Flurgänge und Treppenhäuser sind überwölbt. Für die Kellergewölbe sind preussische Kappen, im übrigen Kreuzkappen und Tonnenn mit Stieckkappen gewählt worden; letztere setzen zur Vermeidung von Vorlagen an den Wänden auf Kragsteine auf. Die Haupttreppen sind mit Stufen und Geländer in rothem Sandstein auf steigenden Kreuzgewölben ausgeführt, die auf rothen Sandsteinsäulen ruhen. Die Treppenstufen mit geriffelter eiserner Schutzkante haben Lindeambalg erhalten. Die Treppenhäuser sind unter Anwendung von rheinischen Schweinesteinen zwischen Träger gewölbt, die Flure im zweiten Stock durch Gewölbe im Menierbauweise überdeckt. Die Flure und Abortgebäude haben Terrazzoböden, der Bodenramm Gipsstrich, alle übrigen Räume Riemens-Tafelboden aus Yellow-pine-Holz erhalten. Die durchschnittlich 1,50 m hohen Wandbekleidungen sind in den Fluren aus rothem

polierten Cementstuck ausgeführt und mit einer hölzernen oberen Abschlussleiste zur Aufnahme der Kleiderhaken versehen. Auf den Hängungen befindet sich ein elektrisches Lautwerk (in jedem Geschos 2 bis 3 Glocken) mit Verbindung nach der Turnhalle, das von der Hauswartwohnung aus durch einen Druckknopf in Thätigkeit gesetzt werden kann. Außerdem ist auf dem Schulhofe noch eine Schulglocke und auf dem Hausflur eine Uhr angebracht.

Für die Ausstattung der Klassen sind hölzerne Bänke mit Plusdistance von 6 bis 12 cm in vier verschiedenen Größen nach den Grundrissen gewählt worden, welche sich bei den in den letzten Jahren angeführten staatlichen und städtischen Schulklassen Berlins als die zweckmäßigsten erwiesen haben. Die Bänke sind zwei-, drei- und viersitzig und mit Vermeidung aller scharfen Kanten hergestellt. Die Rücklehnen überragen die nächstfolgenden Tischplatten um einige Centimeter, sodass die Hefte von den sich anlehenden Schülern nicht zurückgestoßen werden können. Die Tischblätter (mit Bohren Patent-Tintenfassern und Schutzklappen) sind schwarz gestrichen und lackirt; alles übrige Holzwerk ist hell gebeizt, geölt und lackirt. Außer dem auf erhöhtem Tritt stehenden Katheder, welches zwei verschließbare Schubladen enthält, dem zweithürigen Klassenschrank, der auf einer Seite mit Fischertheilung versehen ist, dem hölzernen Papierkasten, dem Thermometer, Schrankkasten und Spucknapf enthält jede Klasse eine Schultafel aus mattgeschliffenem Glase (Patent Pender) und einen nach Breite und Höhe verschiebbaren Kartenständer. Die Fenster auf der Längsseite der Klasse (mit patentirten Schutzschirmen Feststellern) reichen nahezu bis an die Decke und haben innere Sonnenvorhänge aus gelbem Stoff erhalten. Die Wände sind mit dunkelgrünen, polierten Cementstuckpaneelen mit abschließender Holzleiste bekleidet und grau-grün gestrichen.

Die 22 m lange, 16,5 m breite und 5,60 m hohe Aula hat eine sichtbare Holzdecke erhalten, die auf je acht verzierten Kopfbändern mit zwischenliegender Zwerggalerie ruht. Die Balkenfelder sind theils als Holzcassetten ausgebildet, theils verputzt und mit Malerei auf blaugrünem Grunde versehen. Sämtliches Holzwerk ist geölt, gebeizt und lackirt. Die dunkelbraunen Balken mit blau und roth abgesetzten Fasen und vergoldeten Rosetten leben sich wirksam von den gestülpten Feldern ab, die den natürlichen goldenen Ton des Kiefernholzes zeigen. Die in stumpf grünem Ton gehaltenen Wandflächen über der marmorartig polierten Cementstuckfriesung sind durch Frieze auf Goldgrund gezeichnet und mit Ornamentstreifen auf grünblauem Grunde unrahmt. Einen besonderen Schmuck hat der Raum infolge einer Stiftung durch zwölf auf Kratzgängen aufgestellte Böden erhalten. Die sechs großen Spitzbogenfenster der beiden Längswände beleuchten den Raum ansehnlich und sind durch einfaches Maßwerk gegliedert. Die dreieckigten oberen Flächen haben grüne Kathedralverglasung mit aufgeblassenen Flächenmuster und farbig gemalte Frieze, die oberen Rundfenster eine reichere Ausstattung durch ornamentale Glasmalerei erhalten. Hier, wie überhaupt bei der gesamten Ausbückung ist nach mittelalterlichen Vorbild die heimische Pflanzenwelt berücksichtigt worden. An der Südseite der Aula ist ein erhöhter Platz für Sänger mit umlaufendem Gang und abschließender Brüstung errichtet, dessen Mitte durch eine höher geführte Rückwand mit der Degassischen Kaiserbüste auf Pfeilerartigen Unterbau einen wirksamen Abschluss bildet; davor befindet sich das Harmonium und das Rednerpult.

Das am Haupteingang belegene Wohnhaus des Directors, mit abgegrenztem Garten, in Formgebung und Bauart dem Klassengebäude entsprechend, enthält im Kellergefchofs außer den zur Directorwohnung gehörigen Wirtschaftsräumen eine Dienstwohnung für den Heizer, im Erdgeschofs die Wohn- und Küchenräume und im Obergeschofs Schlafzimmer, Badestube und einige Nebenräume. Die Geschofsflächen betragen im Keller 2,80 m, im Erdgeschofs 4,0 m, im Obergeschofs, Vorflur und Schlafzimmer 3,50 m, in den übrigen Räumen 2,80 m. Nach dem Erdgeschofs führt eine Sandstieppe, weiter hinauf eine an den Unteransichten gerohrte und geputzte Holztrappe.

Die Turnhalle mit Vorhalle, Lehrerzimmer, Gerätheraum und gesonderter Abortanlage an der Giebelseite hat einen sichtbaren Dachstuhl mit Holzdecke erhalten. Unterhalb der an den Längsseiten angeordneten Fenster sind in dem ringsumlaufenden Holzgestell zwischen den Pfeilern verschließbare Schränke angebracht, die zur Aufnahme der Kleider, Turnschuhe, Hanteln, Stäbe usw. dienen. Die Halle ist 25 m lang, 12,50 m breit, 7 m hoch und wird durch zwei eiserne Füllhöfen geheizt, denen frische Luft von außen durch Canäle ingeführt wird.

Die beiden Abortanlagen sind an die städtischen Abzugscanäle angeschlossen. In jedem Gebäude sind zwei Dauerbrandöfen aufgestellt, die bei strenger Kälte geheizt werden, um ein Einfrieren der Rohrleitungen zu verhüten.

Sämtliche Räume sind mit Gasbeleuchtung versehen. Die Keller haben einfache Hänge- und Wandarme, die Klassen je zwei Doppellampenarme und einen einfachen Hängearm über dem Katheder mit Flaschenzug, Randbrenner und lackirten Blendschirm erhalten. Je drei schmiedeeiserne Ampeln mit Glasglocken beleuchten die Flure und zwei dreiflämmige Wandarme die Treppenhäuser in ausreichender Weise. Zur Beleuchtung der Aula dienen zwei große, 48flämmige schmiedeeiserne Kronleuchter mit polirten Kupfertheilen, vier fünfflämmige Wandarme und zwei am Rednerpult angebrachte Standleuchter. Im Zeichensaal sind fünf Siemens-Regenerativlampen so aufgehängt, dass die Verbrennungsgase durch trichterförmige Blendschirme aufgefangen und durch einen an der Decke entlang geführten Sammelcanal mit aufgesetzten senkrechten Schlitzen durch den Dachboden ins Freie geleitet werden.

Sämtliche Gebäude sind an die städtische Wasserleitung angeschlossen. Jeder Flur enthält je zwei Ausfallschirme mit Ausgussbecken, der Zeichensaal einen besonderen Spültisch. Die Entwässerung des Grundstücks erfolgt nach den städtischen Abzugscanälen.

Die Erwärmung der Schulräume erfolgt durch eine Sammel-Luftheizungsanlage, die von Rietschel u. Henneberg ausgeführt worden ist. Von den sechs Heizöfen dienen zwei zur Erwärmung der Aula, die übrigen zu der der andern Räume mit Ausnahme der Wohnung des Hauswarts und des Wartezimmers unter der Aula, die Kachelöfen erhalten haben. Im Keller wird durch sogenannte Filterkammern die einströmende frische Luft von Staub- und Rußtheilchen befreit. Für die Aula ist, da sie seltener benutzt wird, eine Umlaufheizung vorgesehen; Wechselklappen im Keller, welche von der Aula aus bewegt werden können, gestatten eine Mischung von warmer und kalter Luft. Die Erwärmung der Klassenzimmer kann bei -20°C . Aufenthaltstemperatur auf $+20^{\circ}\text{C}$., die der Aula auf $+18^{\circ}\text{C}$. gebracht werden. Die stündlich eingeführte Luftmenge beträgt das zwei- bis zweieinhalbfache des Rauminhalts der Klasse,

sodafs für Schüler und Stunde während des Heizens 8 bis 10 cbm frischer Luft zugeführt werden.

Die Ausführungskosten der Anlage betragen:

a) für das Klassengebäude	339 477,90 „
b) für das Directorwohnhaus	41 211,51 „
c) für die Turnhalle	28 812,94 „
d) für die Abortgebäude	21 162,49 „
e) für Umwehrung, Einlehnung, Be- und Entwässerung, innere Ausstattung und Bauleitung	115 314,12 „
im ganzen also	536 978,96 „

Das Quadratmeter bebauter Grundfläche kostet:

a) für das Klassengebäude einschl. der Bauleitungskosten	256,91 „
b) für das Directorwohnhaus	165,06 „

e) für die Turnhalle	77,37 „
d) für das Abortgebäude	148,13 „

Das Cuhnikerum unbauten Raumes kostet:

a) für das Klassengebäude einschl. der Bauleitungskosten	15,83 „
b) für das Directorwohnhaus	17,19 „
c) für die Turnhalle	13,40 „
d) für das Abortgebäude	36,13 „

Die Kosten der Nutzzeit (für 1 Schüler) betragen für das Klassengebäude einschl. der Bauleitungskosten 391,13 „

Die Bauleitung und Ausarbeitung der Einzelheiten ruhte in den Händen des Landbauspectors Poetsch, dem bis zum Mai 1893 der Regierungsbaumeister Körber und bis zur Fertigstellung des Baues der Regierungs-Bauführer Lafmann zur Unterstützung beigegeben waren.

Das Kloster und die Kirche Unserer Lieben Frauen in Magdeburg.

(Mit Abbildungen auf Blatt 4 bis 6 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Von den kirchlichen Baudenkmälern, welche das Zeitalter des romanischen Stiles in unserm Vaterlande hinterlassen hat, dürfte die Gruppe der sächsischen, dem Erzbisthum Magdeburg unterstellten Kirchen die anziehendste sein. Freilich ist der alte Dom von Magdeburg, dessen Erbauung, wie die Gründung des Erzbisthums überhaupt, auf Kaiser Otto den Großen zurückgeht, durch einen großartigen gothischen Neubau ersetzt worden. Dafür aber besitzt die Stadt Magdeburg noch ein anderes Denkmal, welches, wenngleich seine Gründung nicht so hoch hinaufreicht als diejenige des Domes, dennoch zu den ältesten der auf uns gekommenen kirchlichen Bauwerke Norddeutschlands gehört, und welches alle Wandlungen, die der romanische Stil in den sächsischen Ländern erfuhr, bis er der Gothik unterlag, sehr lehrreich wieder erkennen läßt: Das Kloster und die Kirche Unserer Lieben Frauen.*

I. Geschichtliches.

Das Kloster Unserer Lieben Frauen in Magdeburg wurde als Benedictiner-Kloster von Erzbischof Gero am 13. December

*) F. Kugler, Museum, Blätter für bildende Kunst. Berlin, Bd. I. 1833, S. 37.

Ders., Kleine Schriften und Studien zur Kunstgeschichte. Stuttgart, Bd. I. 1853, S. 127 u. 561.

A. Hartmann, Klosterkirche U. L. Frauen in Magdeburg. Zeitschrift für praktische Baukunst. Berlin, Bd. XIV. 1854, S. 135 und Tab. 15 bis 23. — Gibt eine zwar vollständige, aber vielfach ungetreue Aufnahme des Zustandes der Kirche vor der Wiederherstellung.

F. v. Quast, Archäologische Reiseberichte. Zeitschrift für christliche Archäologie und Kunst. Leipzig. Bd. I. 1856, S. 167 u. 213. — Die beste kunstgeschichtliche Würdigung sowohl der Kirche als auch des Klosters, auf welcher alle späteren Mittheilungen felsen.

Kneiterscheid, Der Kreuzung des Klosters U. L. Frauen in Magdeburg. Zeitschrift des Architekten- und Ingenieur-Vereins in Hannover. Bd. XXXII. 1896, S. 645 und Bl. 33. — Gibt eine Auswahl von Einzelheiten der Kreuzung.

E. v. Plottwell, Mittelalterliche Bau- und Kunstdenkmäler in Magdeburg. Magdeburg, 1891, Fol. — Enthält 13 Aufnahmen im Lichtdruck von der Kirche und dem Kloster.

Für die geschichtlichen Angaben wurden benutzt:

G. A. v. Mulverstedt, Regesta Archiepiscopatus Magdeburgensis. Magdeburg, 1876 bis 1896.

G. Hertel, Urkundenbuch des Klosters U. L. Frauen in Magdeburg. Halle, 1878.

A. Bernau, Geschichte des Klosters U. L. Frauen in Magdeburg, fortgesetzt von G. Hertel. Magdeburg, 1885.

1015 gegründet. Die Kirche Geros war, wie uns überliefert wird, von mäßigen Abmessungen, vielleicht nur aus Holz erbaut, sodafs bereits Erzbischof Werner (1064 bis 78) sie abtrach und an ihrer Stelle einen größeren Bau begann, welcher noch zu den Lebzeiten des Erzbischofs so weit gefördert worden sein muß, dafs dieser nach seinem Tode in der Kirche bestattet werden konnte. Auch Erzbischof Heinrich (1102 bis 1106) fand in dem südlichen Kreuzarme seine Ruhestätte.

Eine neue Zeit brach für Magdeburg und insbesondere für das Kloster Unserer Lieben Frauen an, als im Jahre 1126 Norbert, welcher, aus Xanten gebürtig, in Prémontré bei Laon den Orden der Prémonstratenser gestiftet hatte, auf den erzbischöflichen Stuhl berufen wurde. Diesem thatkräftigen, von Kaiser Lothar II. hochgeschätzten Kirchenfürsten war daran gelegen, in Deutschland einen Mittelpunkt für seinen Orden zu gewinnen; er besetzte im Jahre 1129 das Kloster mit Mönchen seines Ordens und gab dadurch Anlaß zu neuen baulichen Unternehmungen. Als er im Jahre 1134 starb, wurde er auf eine ausdrückliche Entscheidung des Kaisers nicht im Dome, sondern vor dem Kreuzaltare der von ihm bevorzugten Liebfrauenkirche beigesetzt. Norbert hatte noch zu seinen Lebzeiten dafür gesorgt, weitere Stiftungen für seinen Orden in Sachsen zu gewinnen, und seine Schüler setzten die von ihm vorgezeichnete Aufgabe mit Eifer fort. So entstanden zahlreiche Tochterklöster wie Pöhlde am Harz, Gottesgnaden bei Kalbe, Quedlinburg und jenseit der Elbe Leitzkau und Jerichow; bis nach Gramzow in der Uckermark und Arnstein an der Lahn wurden Brüder entsandt, und in den soeben für das Christenthum gewonnenen, ehemals slavischen Ländern wurden die Domsitze Brandenburg, Havelberg und Ratzeburg von Schülern Norberts besetzt.*

Als Haupt dieser Tochtergründungen und gestützt auf das Ansehen Norberts, dürfte das Magdeburger Marienklöster es wagen, dem älteren Kloster Prémontré den Vorrang streitig zu machen, und durch fromme Schenkungen erwarb es ein so bedeutendes Vermögen, dafs es der Hilfe der Erzbischöfe und

*) F. Winter, Die Prémonstratenser des 12. Jahrhunderts und ihre Bedeutung für das nordöstliche Deutschland. Berlin, 1865.

Pápfte bei seinen Unternehmungen nicht bedurfte. Diesem Umstande dürfte es im wesentlichen zuschreiben sein, daß uns aus der auf Norbert folgenden Zeit gar keine Bannarchiven erhalten sind.

Die Stürme der Neuzeit, welche so manchem alten Kloster verderblich wurden, hat das unsrige glücklich überdauert. Während Magdeburg sehr frühzeitig die Reformation annahm, hielt das Kloster Unserer Lieben Frauen an der katholischen Lehre fest, ungeachtet vieler Anfeindungen, welche im Jahre 1547 sogar zur Schließung der Kirche führten. Erst 1591 wurde sie wieder geöffnet und dem evangelischen Gottesdienste übergeben; wenige Jahre darauf erfolgte die Wahl des ersten evangelischen Propstes. In den Wirren des dreißigjährigen Krieges wurde das Kloster vorübergehend katholisch und wurden die Gebeine Norberts, welcher 1582 heilig gesprochen worden war, aus dem Grabe gehoben und nach Prag übergeführt; auch halfte die Kirche ihre drei Glocken ein, wurden die Turmhelme ihrer Bekleidung beraubt und ging das klösterliche Archiv verloren. Erst in den Jahren 1696 bis 1700 geschah eine Ausbesserung der Kirche unter dem Propste Philipp Müller, auf welchen auch die Anfänge der heute noch bestehenden Klosterschule zurückgehen. Wenige Jahrzehnte später wurde die Kirche mit unbedeutenden Wohnhäusern umbaut. Neue Drangsale erlitt sie in der Franzosenzeit. Im Jahre 1817 wurde sie durch Verfügung der Regierung, trotz des Widerwillens des Klosters, der katholischen Gemeinde Magdeburgs überwiesen und blieb in deren Besitz, bis diese die S. Sebastians-Kirche erhielt. Das Kloster, welches seitdem wieder Herr seines eigenen Gotteshauses geworden war, ließ dasselbe in den Jahren 1890 bis 1891 wiederherstellen und für den Gottesdienst der Schule einrichten.

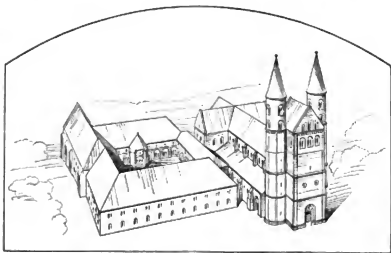


Abb. 1. Kloster U. L. Frauen in Magdeburg. Gesamtansicht.

II. Die Kirche.

Für denjenigen, welcher durch den Haupteingang in die Kirche tritt, gewährt diese mit ihren Bündelfeilen und Rippengewölben das Bild eines frühgotischen Bauwerks; bei eingehender Prüfung aber entgeht es ihm nicht, daß hinter den bündelartigen Vorlagen noch die Pfeiler eines romanischen Baues erhalten sind, ja daß die gesamte Plananlage ausschließlich diesem Ban angehört und daß der gotische Eindruck nur die Folge eines späteren Umbaus ist (Bl. 4 und 5). Die ursprüngliche Kirche war eine dreischiffige Basilika mit einschiffigem Querhause, welchem sich im Osten der quadratische Chor mit seiner Apsis und zu den Seiten desselben zwei kleine Altarnischen anschlossen, während sich dem Langhause im Westen ein Thurmbau vorlegte. Der Gewölbeheit gemäß hatte man im Osten mit

dem Chöre und der unter ihm sich erstreckenden Krypta zu bauen begonnen und war nach Westen vorgeschritten, je nachdem es die zur Verfügung stehenden Mittel erlaubten.

Im Chöre wurden die Apsis und die Südmauer während der gotischen Zeit nicht unerheblich verändert; dagegen zeigt die Nordmauer noch ganz den ursprünglichen Zustand und giebt die Untersuchung der unteren Theile der Apsis noch hinreichende Aufschlüsse über die ehemalige Gestalt derselben. Zwei Nischen, welche rechts und links im Mauerwerk ausgespart wurden, sieht man noch heute erhalten, von den Stumpfen je zweier Lisenen umrahmt. Ihnen schlossen sich zwei andere Nischen an, deren Spuren nach Ablösung des Putzes erkennbar sind, und welche etwas kleiner als die beiden vorigen und außerdem jede mit einem Rundfester durchbrochen waren. Die genannten vier Lisenen

waren ehemals muthmaßlich durch Rundbögen unter einander verbunden (Blatt 5). Die Nordmauer besitzt noch Reste des aufseren Hauptgesimmes (Abb. 2), welche sich auch über der Ost- und der Nordmauer des nördlichen Kreuzarmes fortsetzen; ein aus Steinplatten hergestellter Bogenfries, dessen Kragsteine einige Male mit alterthümlichen, eingritzten Ornamenten verziert sind, trägt ein Gesims von mäfsiger Ausladung, welches

sich aus Platte, Wulst, Hohlkehle und einigen Stäbchen zusammensetzt. Ein ähnlicher Bogenfries mit Gesims schließt auch das Aufserere der am südlichen Kreuzarme erhaltenen Altarnische

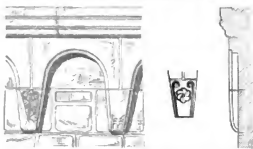


Abb. 2. Bogenfries vom nördlichen Kreuzarme 1:20.

ab, und eine eng verwandte Profilierung zeigen die gleichzeitigen Horizontalgesimmes des Inneren (Abb. 3).

Die Ausführung der Westmauer des Querschiffes wurde anscheinend rascher gefördert als die des übrigen Querschiffes und des Chores und weicht deshalb in den Einzelformen von jenen verschiedentlich ab. Während sonst die Fenster breit und mit einer glatten, wenig geneigten Leibung angelegt sind, sind die vier Fenster der Westmauer des Querschiffes ohne Rücksicht auf eine Verglasung schmaler angelegt und haben sowohl in

der äußeren, als auch in der inneren Leibung einen Viertelstab eingefügt, welcher als Kämpfer ein Würfelcapitell mit schwefelförmig eingeritzter Schnecke trägt (Abb. 4 und Bl. 5). Die Auflager der Vierungsbögen liegen an den beiden westlichen Pfeilern tiefer als an den östlichen. Für die Gesimse ist eine breite, sehr steile Schräge gewählt, welche bald mit einem Palmetten- oder einem Flechtband-Muster, bald auch mit rohen Darstellungen von Vögeln (Abb. 5) verziert ist, und alle innere wie äußere Gesimse haben annähernd dieselbe Höhe von 23 bis 27 cm.

Diese Gesimsart entspricht, insbesondere in ihren Palmetten, ganz und gar den Gesimsen der Schloßkirche S. Servatii in Quedlinburg; an ebendieser Kirche gemahnen die Schnecken-

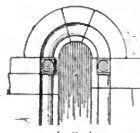


Abb. 4. Fenster in der Westmauer des Querschiffes.
1:50.

capitelle und die Bogenfriese, und auch die Bildung der zuletzt genannten Fenster kehrt, obgleich in reiferer Fassung, dort wieder.

Im Langhause überrascht der Wechsel in der Gestalt der ursprünglichen Säulen und Pfeiler (Bl. 5 und 6). Die beiden westlichen Vierungspfeiler sind zur Aufnahme der Gurtbögen, welche



Abb. 5.
Kämpfergesims des nordwestlichen Vierungspfeilers.

war. Die auf solche Weise geschaffenen Zwischenweiten wurden je nach drei Stützen von besonderer Bildung ausgefüllt, doch so, daß die Stützenreihe der Nordseite derjenigen der Südseite symmetrisch ist. In den beiden östlichen Zwischenweiten folgte dem Vierungspfeiler zunächst eine Säule, dieser ein achteckiger Pfeiler und diesem nochmals ein solcher, dessen diagonale Ansichten aber profiliert sind; diesem Rhythmus entsprechend, füllten zwei quadratische Pfeiler, deren Ecken mit eingelassenen Säulchen versehen sind, und zwischen diesen wiederum ein achteckiger Pfeiler die beiden westlichen Zwischenweiten aus. In dem Entwurfe, welcher dem ganzen zu Grunde lag, welcher aber im einzelnen mehrfache Abänderungen erlitt, waren ohne Zweifel sämtliche Zwischenstützen als Säulen in der Art der vorhandenen gedacht gewesen, und mit dieser Annahme gewinnt der jetzt befremdende Stützenwechsel wieder ein gesetzmäßiges Gepräge. Ist nun in diesem Wechsel eine Eigenart der sächsisch-romanischen Bauwerke zu erblicken, so kehrt doch der Wechsel von einem Pfeiler und drei Säulen zu keinem anderen dieser Denkmäler wieder, da sonst immer nur eine oder zwei Säulen

mit den Pfeilern wechseln.^{*)} Wie die drei Schiffe des Langhauses vom Querhause noch heute durch drei Bögen getrennt sind, so wurde ehemals das Langhaus auch zu seinem westlichen Ende von drei Bögen durchschnitten, welche ihre Auflager an dem erwähnten letzten Pfeilerpaare und an besonderen Vorlagen der Umfassungsmauern fanden^{**)} und so die Symmetrie der die Obermauern tragenden Stützen noch schärfer hervorbrachten. Diese sonst ebenfalls wenig bekannte Anordnung kehrt im Dome in Hildesheim wieder.

Wenden wir uns zur Betrachtung des Einzelnen (Bl. 6) zu, so sind die beiden Säulen, die beiden Mittel- und die beiden Endpfeiler noch gleichzeitig mit dem Bau des Chores und des Querschiffes anzunehmen, denen sie in der Profilierung ihrer Sockel und Capitelle völlig entsprechen. Die Säulen erinnern wiederum an die Schloßkirche zu Quedlinburg. Ihre attischen Basen stehen auf einer Platte, welche größer ist als der untere Wulst; ihre Schäfte verjüngen sich nach oben und tragen Würfelcapitelle, welche ein aus einer Schräge gebildetes Gesims abschließen. Die Schildförmigen und das Gesims der südlichen Säule schmückt ein Flechtband, während die Schilde der nördlichen mit der Rundung gegen zwei eingeritzte Schnecken anlaufen und das Gesims ein Palmettenmuster trägt. Die achteckigen Pfeiler besitzen einen quadratischen Sockel und einen eben solchen Kämpfer, und die Ueberleitung vom Achteck zum Quadrate hat Auläufe zu mannigfachen und einreichen Lösungen gegeben, unter denen einige anmutige Palmetten, welche die Ecken der Kämpfergesimse stützen, am besten gelungen sind. Die Pfeiler mit den Eckstützen haben die gleiche Gestalt der Sockel und der Kämpfer, während die Eckstützen vermittelt besonderer Capitelle oder geometrischer Formen sowie besonderer Basen auf die quadratische Grundform zurückleiten. Alle Pfeiler des Langhauses sind — mit Ausnahme des westlichen Joches auf jeder Seite — durch Rundbögen verbunden, welche sich in unregelmäßigem Wechsel aus weißen und rothen Steinen zusammensetzen; über diesen Bögen hinweg läuft ein nach der Quedlinburger Art gebildetes, mit einem Flechtbande bedecktes Gurtgesims. Die beiden Bögen des westlichen Joches weichen von allen übrigen erheblich ab. Das Flechtband über ihnen wurde fortgelassen; die Bögen selbst sind ganz aus weißem Sandsteine hergestellt und ruhen, mit Rücksicht auf die vergrößerte Spannweite, auf Kämpfern, welche tiefer liegen als die der anderen Bögen und überdies reifere und jüngere Profile zeigen als jene.

Der Fußboden des Langhauses wurde mit dem Wechsel des Bauplanes etwas höher als ursprünglich, dagegen, wie die Höhenverhältnisse der Pfeilerockel beweisen, im südlichen Seitenschiffe und im südlichen Kreuzarme etwas tiefer als im übrigen Langhause gelegt. Diese Anordnung blieb auch bei dem gotischen Umbau bestehen. Die Fenster des Mittelschiffes sind noch die ursprünglichen und besitzen sämtlich ein glattes, doch im Gegensatz zu denen des Chores und des Querschiffes schräges Gewände. Die Höhenlage der alten Dachbalken ist im Chore und

^{*)} Der Wechsel 1:3 ist überhaupt selten; in Italien zeigen ihn S. Maria foris portam in Lucca und die Seitenkirche des Domes in Pisa.

^{**)} Daß das westliche Pfeilerpaar einstmals Vorlagen nach dem Mittelschiffe hin besaß und daß man diese im 13. Jahrhundert den gotischen Diensten zu Liebe beseitigte, ergab sich, als bei den Wiederherstellungsarbeiten jene Dämme theilweis erneuert wurden. Auch die Wandpfeiler an der Nord- und der Südmauer sind in ihrem unteren Theile ursprünglich, im oberen dagegen frühgotisch erneuert.

im Querschiffe durch die Vierungsbögen gegeben. Im Mittelschiffe war sie nun etwa 1 m tiefer. Ueber dem Bogen zwischen Mittelschiff und Vierung treten noch heute gegen das Mittelschiff hin zwei Kragsteine aus der Wandfläche heraus, welche nur dazu gedient haben können, über besonderen Sattelhölkern einen Dachbinder zu tragen, und es liegt nahe, in den Achsen der Pfeiler des Langhauses gleiche Kragsteine zur Unterstützung der übrigen Dachbinder anzunehmen, deren Auflager jetzt durch die gothischen Gewölbe verdeckt sind. Ob nun die Kirche einen offenen Dachstuhl zeigte, oder ob derselbe durch eine Decke abgeschlossen war, ist freilich nicht mehr zu entscheiden. In der Leitung des eben genannten Vierungsbogens fanden sich über dem Kämpfer die Löcher wieder, in welchen ehemals der das Triumphkreuz tragende Balken ruhte. Die Fenster der Seitenschiffe waren bedeutend kleiner als diejenigen des Mittelschiffes. In neuerer Zeit wurden sie, soweit die Kirche von Anbauten nicht verdeckt ist, leider zu Ungunsten der Raumwirkung erheblich vergrößert; doch sind die beiden westlichen, jetzt vermaurten Fenster des südlichen Seitenschiffes noch in der alten Gestalt erhalten. Am Westende des südlichen Seitenschiffes hat sich noch eine Thür erhalten, welche von einem halbkreisförmigen Bogenfeld überdeckt und in der äußeren Leibung auf jeder Seite mit zwei Säulen ausgestattet ist; gegenwärtig ist sie wegen Anbauten ganz unwürdiger Art geschlossen. Spuren einer dieser symmetrischen Thür traten bei den letzten Bauarbeiten im südlichen Seitenschiffe zu Tage.

Dem Langhause legt sich eine merkwürdige Thürgruppe (Bl. 6) vor, ein hoher Giebelbau mit einem von Ost nach West gerichteten Satteldache, welcher rechts und links von zwei noch höheren runden Treppenthürmen überragt wird. Der Giebelbau öffnet sich im Erdgeschoße mit einem Rundbogen, welcher in alter Zeit ein stattliches Portal mit wagrechtem Sturze umschlossen haben wird; doch ist dieses verschwunden und an seine Stelle im vorigen Jahrhundert ein neues getreten, welches der bedeutenden Aufhöhung des Erdreiches Rechnung trägt, aber irgend welchen Kunstwert nicht besitzt. Durch dieses Portal gelangt man in die Vorhalle, ein Geviert von 6,60 m Seite, welches von einem rundbogigen Kreuzgewölbe überspannt wird, dessen gegen den Scheitel geradlinig ansteigende Kappen von rechteckigen Schildbögen und Rippen getragen werden. Das Gewölbe ruht auf vier Säulen mit Würfelcapitellen, und zwei gleiche, doch schlankere Säulen gliedern die Leibung des breiten in die Kirche führenden Bogens.*)

Ueber dieser Vorhalle liegt im ersten Stockwerke eine Empore, welche sich ebenfalls gegen das Mittelschiff mit einem weiten Bogen öffnet. Der trottsige Eindruck der wenig gehöhrten unteren Geschosse mildert sich in den oberen, welche von Fenstern reich durchbrochen werden. Die Einzelheiten der Thürgruppe offenbaren das gleiche Gepräge wie die der zweiten Hälfte des 12. Jahrhunderts entstammenden Theile der Kirchen in Hildesheim, Braunschweig, Königsblut und Hecklingen, so namentlich das Hauptgesims der Treppenthürme, die Schabretfriese außen über dem ersten Stockwerke und innen am Kämpfer des Emporenbogens, der Bogenriesen in der Höhe der Giebeltraufe und die Lisenen, endlich die Fenstersäulen und

die Kieselbögen, welche theilweis die Fenster überdecken. Die Gesamtanlage der Thürgruppe kehrt in verwandten Beispielen nur selten wieder. Doch gehören diese sämtlich, wenngleich einige von ihnen nur in veränderter und verunstalteter Gestalt auf uns gekommen sind, dem karolingischen Zeitalter oder der Frühzeit des romanischen Stiles an, so am Niederrhein die Westanten des Aachener Münsters, der Liebfrauen-Kirche in Maestricht, der S. Pantaleons-Kirche in Köln und der Stiftskirchen in Münster und Maastricht, endlich in Sachsen die Stiftskirche in Gerrode. Dieser Umstand macht es sehr wahrscheinlich, daß die Thürgruppe der Magdeburger Liebfrauen-Kirche ihrer Grundrissgestalt nach einer früheren Zeit angehört als die Ausführung der Einzelformen, da sie bereits in dem ursprünglichen Bauplane vorgesehen war.

Wie die geschichtlichen Nachrichten überliefern, hatte Erzbischof Werner den Bau der Kirche um das Jahr 1070 begonnen, und die technische Untersuchung bestätigt, daß die allgemeine Anlage der heutigen Kirche in der That damals festgestellt und auch von allen späteren Zeiten in den Grundrissen innegehalten wurde. Daß die Ostteile ohne Zweifel auf die erste Bauzeit zurückgehen, beweist ihre Verwandtschaft mit der Stiftskirche in Quedlinburg, deren Entstehung in der Zeit von 1070 bis 1129 gesichert ist. Hatte man bei dem Tode des Erzbischofs Heinrich im Jahre 1106 die Vierungsbögen vermutlich schon gewölbt, obwohl das Langhaus noch fehlte, so scheint man das noch erhaltene Säulenpaar aufgestellt zu haben, um den nördlichen und dem südlichen Vierungsbogen einigermaßen Widerlager zu schaffen; dieser einer gesunden Bauweise widersprechende Versuch mag auch nicht ohne Schaden abgegangen sein, da beide Bögen beim gothischen Umbau erneuert wurden. Das mittlere und das westliche Pfeilerpaar des Langhauses waren, wie oben ausgeführt wurde, noch gleichzeitig mit den Osttheilen entstanden. In diesem Zustande scheint die Ausführung des Baues eine Unterbrechung erfahren zu haben und in die Hände anderer Werkleute gekommen zu sein, wie man nicht nur aus dem Wechsel der Kunstformen und der geschickteren Handwerksübung, sondern auch aus der Tieferlegung der Decke des Mittelschiffes folgern darf. In der Urkunde vom 29. October 1129, in welcher Erzbischof Norbert das Kloster den Prämonstratensern überweist, klagt er über die Vernachlässigung, in welcher er den Kirchenbau vorgefunden habe. Nachdem er das Kloster an sich gebracht hatte, vertraute er die Fortführung des Baues kunstverständlichen Brüdern an, welche mit ihm aus Frankreich und den Rheinlanden nach Magdeburg übersiedelt waren und ihre dort gesammelten Erfahrungen hier bethätigten. Jedenfalls sind die achtackigen Pfeiler und diejenigen mit den Eckstützen, sowie die beiden Wandvorlagen der Westmauer des Langhauses in eine Zeit zu verlegen, welche mit der Regierungszeit Norberts vielleicht noch zusammenfiel oder ihr doch unmittelbar folgte. Die Bildung der achtackigen Pfeiler ist eine ganz aufsergewöhnliche; doch fanden sich Reste gleicher Pfeiler unter den Trümmern des Langhauses der Kirche auf dem Petersberge bei Halle, dessen Bauzeit nach der genauen Chronik dieses Klosters in die Jahre 1128 bis 37 zu setzen ist; zwei etwas jüngere Beispiele derselben Pfeilerform zeigt die Kirche des Klosters Marienberg bei Helmstedt. Die Pfeiler mit den Eckstützen, deren Gestalt im Dome in Braunschweig und in der Klosterkirche in Hecklingen wiederkehrt, überhaupt in Sachsen sehr geläufig ist, werden um die Mitte des 12. Jahr-

*) Einige Spuren im Mauerwerk der Leibung und im Kämpfergesims deuten darauf hin, daß diesen Säulen noch je eine zweite sich anreihen sollte, daß aber dieses Vorhaben noch während der Ausführung aufgegeben wurde.

hundreds zu setzen sein. Wiedern verging eine weitere Spanne Zeit über dem Bau der Thurmgruppe, und so hatte es denn mehr als eines Jahrhunderts bedurft, bis die Kirche endlich gegen den Ausgang des 12. Jahrhunderts in allen Theilen vollendet dastand.

Während dieses Zeitraumes aber hatte die Baukunst wichtige Fortschritte gemacht; auch in Sachsen war die Kunst, die Kirchen zu wölben, heimisch geworden. Die inzwischen gegründeten Dome in Brannschweig, Lübeck und Ratzeburg, von denen der letztere einem Lieblingsschüler Norberts als erstem Bischofe unterstellt worden war, hatten Gewölbe erhalten; das befreunde Petersberger Kloster bei Halle hatte seiner Kirche seit 1174 einen neuen gewölbten Chor angefügt, und die Brüder des Magdeburger Liebfrauen-Klosters selbst waren dem Drange der Zeit gefolgt, indem sie die Verhältnisse ihrer Kirche überwölben. Eifersüchtig ihre Unabhängigkeit gegenüber dem Kloster Prémontré verteidigend, wollten sie, daß ihre Kirche als Sammelort der zahlreichen Tochterklöster allen technischen Anforderungen der Zeit genüge, und faßten den Beschluß, ihr Gotteshaus nachträglich mit Gewölben auszustatten.

Man beseitigte die Holzdecke, liefs aber das Mauerwerk und die Pfeiler bestehen und verstärkte sie nur soweit, daß sie die Gewölbe aufnehmen konnten (Bl. 4 und 5). Die Chornische, welche im ersten Bau jedenfalls mit einer Halbkuppel geschlossen war, erhielt jetzt ein Rippengewölbe mit spitzem Stirnbogen. Ebenso wurde der nördliche und der südliche Vieringebogen erneuert und spitz gestaltet; während man aber auf der Ostseite beidemale die unteren Theile des romanischen Bogens bestehen liefs, ordnete man auf der Westseite über dem romanischen Kämpfer ein neues Gesims an (Abb. 6). Die drei Gurtbögen, welche das westliche Joch jedes der drei Schiffe vom Langhause abtrennten, wurden dagegen gänzlich beseitigt. Die acht östlichen Achsen des Mittelschiffes überdeckte man mit vier sechskappigen, die beiden Kreuzarme mit siebenkappigen Gewölben, den Chor, die Vierung und das westliche Joch des Mittelschiffes aber mit Kreuzgewölben. Alle diese Gewölbe erhielten reich profilirte Rippen und walstförmige Schildbögen. Die Rundbögen des Mittelschiffes wurden mit spitzen Blindbögen umschlossen, eine entsprechende Architektur auch im Querschiffe eingeführt, und die auf solche Weise gewonnene Verstärkung des Mauerwerks wurde zur Anlage eines Umganges in Höhe der Fenster benutzt. Die Pfeiler des Langhauses wurden gegen das Mittelschiff mit Bündeldiensten besetzt, und um den Pfeilerwechsel des alten Hauses, wenn auch nur schwach, durchklingen zu lassen, vermehrte man die Bündeldienste des mittleren und des westlichen Pfeilerpaares um je zwei Stölen. Die Vorlagen, welche man nach den Seitenschiffen hin des Pfeilern und Mauern auflegte, wurden schlichter behandelt und die Kreuzgewölbe der Abseiten mit einfachen scharfen Graten belassen. Dem Schm der Gewölbe zu begegnen, fügte man den Mauern des Mittelschiffes dort, wo die Diagonalrippen zusammentreffen, Strebpfeiler an, welche von den Gewölben der Seitenschiffe getragen werden. Unterhalb des Daches verbreiterte man deren Fuß mauerartig, spannte dort an zwei Stellen sogar einen kurzen Strebebogen (Bl. 5) und errichtete, dem Drucke folgend, auch ver den Mauern der Seitenschiffe Strebpfeiler. Ebenso erhielt die Chor-



Abb. 6.

nische vier massige Strebebögen, welche wie die vorgenannten schmucklos blieben. Dagegen wurde an den Kreuzarmen eine solche Sicherung unbenutzt; man mochte sie nicht für notwendig erachten, da hier die Mauern stärker sind und die Gewölbe sich der Gestalt des Walmgewölbes nähern.

Die allgemeinen Verhältnisse des Umbaus wurden gut abgewogen, und für die Einzelheiten wurde ein kräftiger Maßstab gewählt. Die glatt gelassenen Capitele der Dienste sollten jedenfalls noch bemalt werden; plastischen Schmuck erhielten nur einige Capitele des Querschiffes (Bl. 6). Das stilisierte Blattwerk derselben steht an Reichtum hinter den gleichzeitigen Capiteln des Domes zwar zurück; aber dafür ist der Gedanke der unter dem Drucke des Bogens überfallenden Blätter um so treffender, fast mit antiker Klarheit ausgesprochen. Nur ein Capitell bekundet bereits die der Gothik eigene Auffassung, welches das der Natur nachgebildete Lankeum dem Schafte nur lose, ohne tektonische Verbindung ansetzt. Einfacher sind die Eckblätter der Basen sowie die Krollen, welche die Hohlkehlen der Schildbögen manchmal im Abkufe zeigen.

In welche Jahre dieser Umbau der Kirche zu setzen sei, ist schwer zu bestimmen. Die von alten Chronisten gemeldete Nachricht, daß die Kirche unter einem Stadtrathen im Jahre 1180 oder 1188 zu leiden gehabt habe, ist zu früh, als das man sie noch mit dem frühgotischen Bau in Verbindung bringen könnte. Als am Charfreitag des Jahres 1207 der Dom durch Brand zerstört wurde, feierte Erzbischof Albrecht II. am Osters- tage die Messe in der Liebfrauen-Kirche und weihte dort die Bischöfe von Brandenburg und Naumburg, und am Liebfrauentage des Jahres 1211 verkündete er wiederum in unserer Kirche den von Papst Innocenz III. über Kaiser Otto IV. verhängten Bann. Damals mochte man wohl noch keine Bauarbeiten vorgenommen haben. Der Grundstein zum gotischen Neubau des Domes soll im Jahre 1203 gelegt worden sein; doch kann auf diese Zeit nur die Anlage des Grundrisses mit den unteren Bauteilen des Chores und theilweise des Langhauses zurückgehen, da im Jahre 1274, wie eine Urkunde besagt, der Bau noch nirgend unter Dach gebracht war und die Vollendung des Chores und des Querschiffes erst gegen das Jahr 1300 stattfand. Der Umbau der Liebfrauen-Kirche, dessen Formen im allgemeinen ein älteres Gepräge tragen als diejenigen des Domes, kann noch im Laufe des zweiten Jahrzehntes begonnen worden sein;*) sicher war er vor der Mitte des Jahrhunderts beendet, zu welcher Zeit die Gothik in den sächsischen Ländern, wie der um das Jahr 1249 begonnene Westchor des Naumburger Domes beweist, zu voller Reife gelangt war. Der häufige Gebrauch des Rundbogens deutet auf eine frühe Zeit; im Gewölbe des



Abb. 7. Bogenfries des Langhauses und des Querschiffes. 1:25.

all halbrund gezeichnet (Abb. 7). Dann trägt das ganze zu sehr das Gepräge einer einheitlichen Schöpfung. Die Gewöl-

*) v. Quast a. a. O. nimmt für den Beginn des Baues das Jahr 1215 an, hat aber die entsprechende Begründung nicht gebracht.

rippen schwenken allerdings unter einander in der Profilierung (Abb. 8), und vom zweiten östlichen Joche des Mittelschiffes an wird gegen Westen ein feinerer Mafstab für die Diagonalrippen gewählt; diese Unterschiede sind aber geringfügig, und die Rippen des rundbogigen Chorgewölbes entsprechen in Gestalt und Abmessung sogar genau denjenigen des spitzbogigen ersten

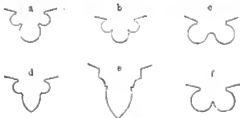


Abb. 8. Rippen der Gewölbe. 1:25.

a im Chor und Mittelschiff b Diagonalrippen c Querrippe im Mittelschiff,
d in der Vierung e im östlichen, f im südlichen Kreuzarm.

östlichen Joches des Mittelschiffes und den Zwischenrippen der folgenden Joche. Man wird deshalb für die Ueberwölbung der Kirche, selbst unter Berücksichtigung des damaligen langsamen Baubetriebes, einen Zeitraum von nicht mehr als einem Jahrzehnt voraussetzen dürfen.

Die mehrtheiligen Kreuzgewölbe waren während der ersten Hälfte des 13. Jahrhunderts in Deutschland sehr beliebt. Von den Rheinländern her übernommen, verbreitete sich diese Wölbungsart über Sachsen (Walkenried, Naumburg, Bremen) und drang selbst bis nach Schlesien und der jütischen Halbinsel. Besonders eigneten sich die sechsheiligen Kreuzgewölbe zur nachträglichen Ueberwölbung der flach gedeckten romanischen Basiliken; gerade wie in unserem Bauwerke faßte man je zwei Achsen des Mittelschiffes zu einem Kreuzgewölbe zusammen und theilte die seitlichen Kappen durch eine Zwischenrippe, welche auch die beiden mittleren, unbolsterten Pfeiler mit dem Gewölbe in Beziehung brachte, so in S. Maria auf dem Capitol in Köln. Von wenigen dieser Gewölbe ist aber die Entstehungszeit überliefert, und namentlich fehlen die Angaben für die Denkmäler des Ostens. Die Gewölbe der S. Apostel-Kirche in Köln wurden 1219 vollendet; etwas jünger sind die Gewölbe des Domes in Limburg an der Lahn, welcher 1235, und der S. Kauterbs-Kirche in Köln, welche 1248 geweiht wurde. Die Liebfrauen-Kirche in Magdeburg steht den rheinischen Denkmälern zeitlich gleich, und wenn auch ihre Ueberwölbung stilistisch ohne Zweifel von dem Entwurfe zum Domneubau beeinflusst wurde, so stellt sie doch immerhin das älteste wirklich ausgeführte Bauunternehmen vor, welches in den Ländern der unteren Elbe von dem frühen Eindringen der Gotik Zeugnis ablegt. Die Art und Weise, wie in unserer Kirche die Ausführung sechsheiliger Kreuzgewölbe unter Gewinnung eines Umganges bewirkt wurde, bietet mit dem um dieselbe Zeit ausgeführten Ueberwölbungen der S. Apostel-Kirche in Köln und des Domes in Bremen, zwei ebenfalls ursprünglich mit Holzdecken ausgestatteten, romanischen Bauwerken, eine so innige Verwandtschaft dar, daß man versucht ist, zwischen diesen drei Bauführungen einen Schulzusammenhang anzunehmen. Am besten ist die Lösung der Aufgabe in unserer Kirche gerathen.

Nachdem wir die Oberkirche untersucht haben, steigen wir in die Krypta hinab. Diese, der älteste Theil des Bauwerkes,

bildet ein Rechteck, welchem sich im Osten eine mit drei Nischen besetzte Apsis anschließt. Zwei Reihen von je drei Säulen, welchen an den Wänden Halbsäulen und in den Ecken Pfeiler entsprechen, theilen den Raum in drei Schiffe. Die einzelnen Joche derselben werden von rechteckigen Gurtbögen geschnitten, und zwischen diesen spannen sich Kreuzgewölbe, deren Grate sich gegen den Scheitel verlaufen. Die Säulen haben Würfelcapitelle und attische Sockel ohne Eckblätter. Die Capitelle der Halbsäulen zeigen ein besonders alterthümliches Gepräge; sie ruhen ohne Rundstab auf den Schäften; die Schildfläche eines Capitelles trägt eine eingeritzte Rose, und in der Apsis folgen die Schäfte der beiden mittleren Halbsäulen der Rundung der Mauer, während die Zwickel zwischen den Schilden stark hervorquellen. Die Capitelle der freistehenden Säulen haben gekeigte Schilde; ihnen fehlt auch ein kräftiger Rundstab nicht, welcher sie mit dem Schafte verbindet; ihre Zwickel sind einge Male bescheiden mit Rippen und Blättern geschnückt. Die Schäfte der Halbsäulen sind in Schichten hergestellt, welche in das Mauerwerk einbinden; die Schäfte der freistehenden Säulen sind dagegen aus einem Stück gefertigt, und einer derselben besteht aus Granit, zwei andere aus weißem und gestreiftem Marmor. Trotz dieser Unterschiede gehören jedoch Wand- und Freisäulen derselben Zeit an.^{*)} Die Nordmauer der Krypta zeigt drei Kreisfenster, welche bei dem Neubau der Sacristei geschlossen wurden, die Südmauer und die Apsis sechs schmale mit einem Randbogen überdeckte Fenster. Alle sind auf Verglasung angelegt; der Falz liegt in einer Sandsteinplatte, doch bei den ersten genannten Fenstern nach außen, bei den letztgenannten nach innen. Die westliche Stirnwand der Krypta wird von drei Rundbögen durchbrochen; doch war der alte Zugang zur Krypta durch den Bau einer die ganze Breite des Schiffes einnehmenden modernen Chortreppe gänzlich zerstört worden. Wie sich nach dem Abbruch derselben erwies, hatte man der Stirnmauer in späterer Zeit noch ein Joch vorgelegt.^{**)}

Vermuthlich war das bei Gelegenheit des frühgotischen Umbaus geschehen, als man den Fußboden des Chores etwas höher legte, so daß er die Sockel der Vierungspfeiler bedeckte, und man zugleich in der Höhe dieses neuen Fußbodens durch die östliche Mauer des nördlichen Kreuzarmes dicht neben dem Vierungspfeiler eine Thür nach der unten zu beschreibenden romanischen Sacristei anlegte. Spätrliche Reste einer nach der Krypta führenden, gemauerten Treppe, welche mit der Grundmauer der eben genannten Mauer nicht im Verlande ausgeführt war, fanden sich unterhalb dieser Thür im Erdreich vor, und in dem Quaderwerk des Vierungspfeilers waren die Spuren eines nachträglich eingestemten Wileragers für einen Bogen, welcher jene Treppe überspannte, erkennbar. Eine gleiche Treppe wird auch auf der Südseite vorhanden gewesen sein.^{***)}

Die Stirnmauer war in ihrem oberen Theile abgebrochen worden; doch war an einer Stelle noch das Bruchstück eines

^{*)} Die Angabe v. Quast, die Freisäulen seien in der zweiten Hälfte des 12. Jahrhunderts erneuert worden, ist ohne Frage irrtümlich geschehen.

^{**)} Die westliche Erweiterung der Krypta wurde, da zu wenig sichere Anhaltspunkte gegeben waren, bei den letzten Baubarbeiten nicht wiederhergestellt. Dagegen ist, auf Bl. 4 und 5 der mathematische Zustand des 11. und 12. Jahrhunderts gezeichnet, und zwar im Grundrisse die ergänzten Theile mit punktierten Linien.

^{***)} Dieselbe wurde bei dem Bau eines neueren Grabgewölbes beseitigt.

Kragsteines zu bemerken, welcher als Auflager eines Kreuzgewölbes gedient haben mochte. Wie weit die Krypta und über ihr der Chor sich nach Westen hin ausdehnten, war nicht mit Sicherheit zu bestimmen; jedenfalls reichten sie nicht bis zu den beiden westlichen Vierungspfeilern, eine Annahme, welche man nach dem Beispiele zahlreicher Denkmäler derselben Zeit, wie der S. Michaelis-Kirche in Hildesheim, der Liebfrauen-Kirche in Halberstadt oder des Domes in Merseburg voraussetzen könnte. Ebenso blieb es ungewiss, ob eine oder ob zwei Treppen aus dem Langhause nach dem Chore emporführten. Nun war es in alter Zeit sehr beliebt, dem Altare der Krypta gegenüber an deren westlichem Ende das Grab eines Heiligen anzulegen, und der Ueberlieferung zufolge scheint Norbert, welcher anfangs im Mittelschiffe beigesetzt war, später diesen Ehrenplatz erhalten zu haben.*) Damit möchte die Anlage zweier Treppen an Wahrscheinlichkeit gewinnen.**)

Ueber die Gestalt der ursprünglichen Treppenanlage, welche vom 11. bis zum 13. Jahrhundert bestand, lassen sich natürlich nur Vermuthungen aussprechen. Da indessen die Sockel der beiden östlichen Vierungspfeiler in ihrem ursprünglichen Zustande keine Spuren für den Anschluss eines anderen Mauerwerks zeigten, so dürfte man nicht fehl gehen, wenn man in der Mitte eine nach dem Chore emporsteigende Treppe und zu beiden Seiten derselben zwei durch die Rundbögen der Stimmmauer in die Krypta hinabführende Treppen annimmt.

Die Ausmalung der Kirche wurde anscheinend während des Mittelalters nicht mehr vervollständigt; denn nur in der Vohalle wurden Reste alter Malerei gefunden. Auf den Rippen des Kreuzgewölbes daselbst zeigten sich nur undeutliche Farbspuren; dagegen ließen sich die Bänder, welche die Quader des Bogens zwischen Vohalle und Kirche bedeckten, wenigstens noch in den mit Roth gezeichneten Umrissen erkennen, auf der

Seite der Vohalle eine Reihe aufsteigender Blätter, auf der Seite der Kirche ein Rankenmuster (Abb. 9). Bedeutender aber sind die Reste, welche die Putzfläche in der Leibung des Bogens nach Beiseitigung der Tünche



Abb. 9. Malerei am Bogen zwischen der Vohalle und der Kirche.

zeigt und welche noch vollständig genug sind, um eine zuverlässige Wiederherstellung zu gestatten.***) Im Scheitel sieht man innerhalb eines Dripasses das Brustbild des Heilandes, welcher in der Linken ein offenes Buch hält und die Rechte segnend erhebt. Zu beiden Seiten sind vier Rundstücke mit Brustbildern von Heiligen gemalt. Diese letzteren sind durch ihre Tracht als Soldaten, drei von ihnen insbesondere durch den beigegebenen Palmenzweig als Märtyrer gekennzeichnet. Die Namen sind nicht beigeschrieben; da aber der Dom den Heiligen Mauritius und Innocentius sowie ihren Genossen von der unter Kaiser Maximianus Heracles gemordeten thebäischen Legion geweiht ist, so dürfen die dar-

*) L. Ch. Hugo, La vie de S. Norbert, archevêque de Magdebourg. Luxembourg, 1704. S. 382.

**) Zwei zum Chore und zwei zur Krypta führende Treppen sind auch auf dem schwer verständlichen Theilbilde von F. Buttner, pseudonobertus, Jena, 1709, angedeutet.

****) v. Flottwell, erw. Werk, II. S., nach einer über dem Originale gefertigten Pause.

gestellten Brustbilder auf vier der genannten Märtyrer zu beziehen sein. Die Zwickel füllen ein Rankenornament. Das Bild ist auf nassem Putze gemalt, und zwar wurde zuerst die gesamte Zeichnung mit rothen Linien aufgetragen, weshalb diese, soweit nicht etwa der Putz beschädigt ist, überall erhalten sind. Nicht in gleichem Maße gilt dies für die Füllungen, welche die einzelnen Flächen ohne Abtönung ausfüllen. Der Hintergrund der Figuren ist blau, das Ornament der Zwickel weiß auf blauem Grunde. Diese durch Schönheit wie durch Eigenart der Erfindung gleichmäßig ausgezeichneten Reste der ursprünglichen Ausmalung der Kirche gehören der Zeit des frühgothischen Umbaus an; sie sind also gleichzeitig mit den Wandgemälden des Domes in Braunschweig und der Taufcapelle von S. Gereon in Köln.

Seit ihrer Ueberwölbung hat die Kirche keine heilungreichen Aenderungen mehr erfahren. Im 15. Jahr-

hundert wurde auch an dem östlichen Ende des südlichen Seitenschiffes ein Eingang angelegt. In den letzten Jahren desselben Jahrhunderts oder in den ersten des folgenden wurden die Gewölbe des Chores in Ziegeln erneuert; man behielt das alte Rippenwerk bei, ersetzte aber die beiden Kragsteine in der Apsis durch neue und gab den Kappen des Kreuzgewölbes einen starken, gegen den Schufstein hin abfallenden Basen. Die erwähnten Kragsteine (Abb. 10) zeigen die in der Spätzeit der sächsischen Gothik bekannte Ueberscheidung der Stabprofile und tragen ein Steinmetz-

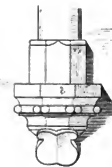


Abb. 10. Spätgothischer Kragstein im Choren.

zeichen, welches auch an den Obergeschossen der Donthürme wiederkehrt. Die gegen Ausgang des 17. Jahrhunderts stattgehabten Banarbeiten, von welchen die Inschrift am Bogen der Chorapsis:

DOMS-REPAR-D-PHIL-MÜLLER
AB ANNO MDCCXVI AD ANN-MDC.

meldet, bezweckten nur, die Schäden, welche die Kirche erlitten hatte, wieder auszubessern. Damals wurde die Kirche auch ausgemalt; die Sandstein-Theile wurden roth getüncht, die Gewölbekappen mit Kassettenmusterung versehen und die sichelförmigen Felder der beiden Chormauern mit misverstandenen Maßwerksformen gefüllt, einer der ältesten Versuche, wieder in gothischem Stile zu arbeiten. Als die Kirche nach den Freiheitskriegen für den Gottesdienst der katholischen Gemeinde hergerichtet wurde, wurde sie, wie Kugler schreibt, „rein gemacht und gelb und blaugrün und weiß angestrichen.“ Die Kunstwerke und Grabmäler, deren die Kirche ehemals gar manche besessen haben wird, wurden vermuthlich bei der einen oder der anderen Gelegenheit bis auf das wenige, was sich gerettet hat, verschleudert.

Aufgabe der jüngsten Wiederherstellung war es, die Spuren einer unwürdigen Mißhandlung des edlen Bauwerks zu beseitigen. Der Fußboden, welcher soweit aufgeböhrt worden war,

dafs er die alten Pfeilersockel verdeckte, wurde annähernd auf die ursprüngliche Tiefe zurückgelegt, und die Krypta, welche man durch eine Fallthür erreichte, wurde durch zwei Treppen nach der Art der ältesten Anlage wieder in würdiger Weise zugänglich gemacht. Nach Beseitigung eines zwischen dem Chöre und dem südlichen Kreuzarme angefügten neueren Nützlichkeitsbaues erhielt die Krypta wieder Luft und Licht und konnte die Altarnische des erwähnten Kreuzarmes im äußeren und inneren wiedergestellt werden. Der Sandstein wurde von der Tünche befreit; die Putzflächen erhielten eine mit bescheidenen Mitteln erzielte Bemalung. Der werthlose barocke Hochaltar und die Kanzel wurden beseitigt und durch neue aus Sandstein ersetzt; das Gestühl sowie auch eine Heiſswasser-Heizung und ein Bronze-Geläute wurden neu beschafft; schließlich wurden die Dächer ausgebaut und theilweis erneuert, die vermaurten Fenster der Thürne wieder geöffnet und ihre Stalchen, soweit sie fehlten, ergänzt.

III. Die Sacristei.

Der nördliche Kreuzarm der Kirche besafs ursprünglich auf der Ostseite eine Altarnische, welche, wie sich bei den Wiederherstellungsarbeiten zeigte, der noch erhaltenen des südlichen Kreuzarmes genau entsprach. Gegen das Ende des 12. Jahrhunderts wurde diese Nische beseitigt und zwischen dem Chöre, dem nördlichen Kreuzarme und dem inzwischen angeführten Klosterhof eine Sacristei (Bl. 4 und 5) erbaut. Diese wird von drei Paar schlanken Stützen in drei gleich hohe Schiffe geschieden, von denen das mittlere etwas breiter ist als die beiden äußeren. Ein besonderes Interesse beanspruchen die paarweis symmetrisch gebildeten Stützen (Bl. 6). Die beiden äußeren sind quadratisch mit Stalchen in den Ecken, die mittleren sind Säulen, und die westlichen wiederum sind achteckig. Alle gehen am Knaufe mit stilisirtem Blattwerk in das Quadrat über und tragen mittelst eines hohen Kämpfergesimses die rippenlosen, rundbogigen Kreuzgewölbe; die Sockel sind attisch. Der Wechsel und die Gestalt der Stützen erinnern im allgemeinen an die ursprünglichen Stützen des Langhauses der Kirche; nur verräth das einzelne eine reifere, vorgeschrittene Fassung. Auch ist der Sockel der achteckigen Pfeiler nicht wie dort nach dem Viereck gebildet, sondern folgt nach dem Beispiele der oben erwähnten Pfeiler in der Petersberger Kirche bei Halle und der Augustiner-Kirche bei Helmstedt dem Achteck. Die Fenster der Ostmauer sind leider durch recht unbedeutende moderne ersetzt worden; dagegen ist die Thür nach dem Kreuzgange auch die alte. Mit der

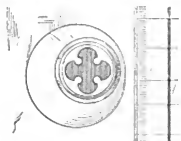


Abb. 11. Fenster zwischen dem nördlichen Kreuzarme und der Sacristei. 1:25.

berichtet, in die Ostmauer des nördlichen Kreuzarmes neben dem Vierungs Pfeiler eine Thür gebrochen, welche unmittelbar

Kirche war die Sacristei ursprünglich durch eine Thür und durch ein mit einem Vierpaſſeausgesetztes Rundfenster (Abb. 11) verbunden, welche beide an der Stelle der abgebrochenen Altarnische angelegt worden waren. Bei Gelegenheit des frühgothischen Umbaus der Kirche wurde, wie schon

auf den hohen Chor führte; diese Thür ist auf der Seite der Sacristei noch erkennbar und auch ein Weiſwasserbecken daselbst noch erhalten. Den alten Sockel und die Lisenen der Nordmauer des Chores sowie die Ekklesien der abgebrochenen Altarnische lieſt man beim Neubau der Sacristei unbekümmert bestehen.

IV. Das Kloster.

Das Kloster des Erzbischofs Gero wird haulich gewiſs ebenso anspruchslos gewesen sein wie die ursprüngliche Kirche. Nachdem aber der Erzbischof Werner an deren Stelle einen vornehmen Neubau begonnen und Erzbischof Norbert das Kloster mit Prämonstratensern besetzt hatte, konnten auch die alten Klostergebäude nicht mehr genügen. Sie erstanden in einer neuen Gestalt auf der Nordseite der Kirche, um einen geräumigen Kreuzgang gelagert.

Der Kreuzgang (Bl. 4 und 5) umschlieſt ein Rechteck, dessen lichte Weite von Ost nach West im Mittel 31 m, von Nord nach Süd im Mittel 24 m beträgt; nach dieser Richtung öffnet er sich auf beiden Seiten mit sieben, nach jener mit neun Rundbögen. Jeder von diesen umschlieſt mit kräftiger Schattewirkung wieder drei kleinere Rundbögen, welche von zwei Stalchen — hin und wieder auch von vier- oder achteckigen Pfeilern — mit Kämpfersteinen getragen werden. Der Gang selbst wird von scharfgratigen Kreuzgewölben überspannt, welche theils auf Wandpfeilern, theils auf Kragsteinen ruhen.

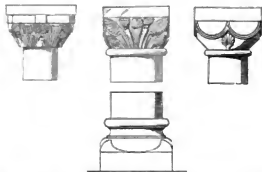


Abb. 12. Aus der Halle am westlichen Kreuzgangsflügel. 1:25.

Auf der Ostseite wird diese gleichförmige Architektur von einem zweigeschossigen Rundbau unterbrochen, welcher in seiner ursprünglichen Bestimmung als ein Brunnenhaus zu erklären ist. Reste eines Brunnens sind nicht mehr vorhanden; aber der überlieferte Name „Tonsur“ deutet darauf hin, dafs hier, jedenfalls um den Brunnen herum, die Mönche geschoren und rasirt wurden. Die drei Bögen im Erdgeschoſse dieses Rundbaues entsprechen in ihrer allgemeinen Ausbildung dem Kreuzgange; doch erweitern sich die Pfeiler zwischen ihnen zu plumpen Streben, welche dem Kuppelgewölbe entgegen wirken, und an Stelle der Stalchen des Kreuzganges treten hier vier Bündelpfeiler (Bl. 4 und 6). Das nur durch Schlitzfenster beleuchtete Obergeschoſs wird von einem steinernen, im innern einem Kegelförmig entsprechenden Spitzdach abgeschlossen.

Der Westflügel des Kreuzganges erweitert sich in seinem südlichen Theile zu einer zweischiffigen Halle, deren Kreuzgewölbe auf vier Säulen ruhen (Bl. 4 und Abb. 12). Was die Bestimmung dieser Halle war, ist nicht bekannt; doch bot sie,

schattig und kühl gelegen, einen behaglichen Aufenthalt in der Sommerzeit.^{*)} Von den Schäften der Säulen besteht nur einer aus Sandstein; der Stoff der übrigen ist weisser Marmor, und einer von diesen, der Schaft der letzten südlichen Säule, hat sogar vierundzwanzig Canneluren; damit steht dessen Herkunft aus einem römischen Bauwerke ohne Zweifel fest. Das Capitell dieser Säule ist zwar schon in alter Zeit überarbeitet worden; es zeigt aber noch deutlich erkennbare Spuren von byzantinischen Blattwerk und dürfte daher aus den nördlichen Küstenlandschaften des Adriatischen Meeres herüber geschleppt worden sein. Auch besitzt der Schaft der genannten Säule am oberen Ende noch den Ablauf, welchen ebenfalls einer der beiden anderen Marmorschäfte der Halle sowie einer der Krypta am anteren Ende erhalten zeigen. Es liegt deshalb nahe, auch für diese sowie für sämtliche der aus Marmor und Granit gefertigten Schäfte, welche im Kloster und in der Kirche vorhanden sind, einen auswärtigen Ursprung anzunehmen. Die Gewölbe der Halle zeigten ehemals einen Bilderschmuck, welcher leider bei dem letzten Umbau des Klosters durch Unachtsamkeit zu Grunde ging.^{**)} Der damals bewirkten Ausleserung der Gewölbe mag auch die Erneuerung des Capittels der letzten nördlichen Säule, welches in ungeschickter Weise ein korinthisches Capitell nachahmt, zuzuschreiben sein. Die beiden mittleren Capittelle schlossen sich der Würfelform an.

Das aus Bruchsteinen hergestellte Mauerwerk des Kreuzganges erweckt mit seiner derben Fügung den Eindruck einer trotzigen Kraft; aber derselbe wird gemildert durch die Anmuth der Einfeldformen, und die wechselnden Durchblicke, welche die Säuleneinstellungen in den Garten gewähren, sei dieser von heiterem Grün erfüllt oder mit erstarrtem Schnee bedeckt, verleihen dem ganzen einen sich beständig erneuernden Reiz. Alles einzelne (Bl. 6) ist in der Weise der entwickelten romanischen Kunst in einfachen, doch immer wirksamen, mitunter selbst edelen Formen gebildet und nur ausnahmsweise einige Male bestimmten Schablonen unterworfen. Bald zeigen die Kämpfe verschiedene Gestalten des Würfelscapittels, bald sind sie mit strengen Blattwerk umkleidet. Die Basen haben theils Eckblätter, theils auch nicht. Auf der Südseite war ein Bogen als Zugang in den Garten offen geblieben; er ist aus weissen und rothen Quadern abwechselnd gewölbt; auch liegen seine Kämpfergesimse etwas tiefer als diejenigen der übrigen Bögen. In frühgothischer Zeit wurde auch dieser Bogen mit zwei Stalchen ausgesetzt, welche drei aus Platten gefertigte Spitzbögen trugen (Bl. 4). Heute sind aus dem mittleren Bogen der Westseite die Säulen herausgenommen; doch ist es nicht zu entscheiden, ob dieses erst neuerdings geschehen sei oder bereits damals, als man den ursprünglichen Zugang zum Garten verschloß.

Von den Klostergebäuden (Abb. I), über welche infolge der wechselnden Bestimmung mehrmalige und umfassende Erneuerungen, die letzte in den fünfziger Jahren, hingebracht sind, hat sich wenig gerettet. Indessen läßt sich noch erkennen, daß sie den Kreuzgang in einer zweischiffigen Anlage, der vorgenannten Halle entsprechend, umgaben. Das erste Stockwerk erhielt seine gegenwärtige Gestalt zwar erst, als das

Kloster für die Schulzwecke umgebaut wurde, dürfte aber bereits in alter Zeit vorhanden gewesen sein. Am besten erhalten hat sich der Nordflügel des Klosters, welcher 13,75 m weit über den Ostflügel vorspringt und mit einem stattlichen Giebel (Bl. 4) endet. Einige Stufen über dem Fußboden des Kreuzganges enthält dieser Flügel einen 43 m langen, mit einem halbkreisförmigen Tonnengewölbe überspannten Saal, den alten Remter. Da an dieser Stelle das Erdreich einst scharf nach dem Elbthale hin abfiel, so findet unter dem Remter noch ein Erdgeschloß und unter diesem wiederum ein Keller Platz, welche beide in gleicher Weise mit halbkreisförmigen Tonnengewölben widerstehen können, und überdies durch einige Strebe- Pfeiler gesichert. Zwischen dem Kreuzgange, dem nördlichen Seitenschiffe und dem nördlichen Kreuzarme der Kirche liegt schieflich noch ein Bautheil, bestehend ebenfalls aus zwei Tonnengewölben über einander (Bl. 5), von welchen das untere, vom Querschiff aus zugänglich, heute noch als „Pönitentiarium“ bezeichnet wird.

Nachrichten über den Neuaufbau des Klosters sind nicht aus uns gekommen; doch sind Kloster, Kreuzgang und Sacristei nach einem gemeinsamen Plane entstanden. Die Feststellung dieses Planes mag mit der Wiederaufnahme des Kirchenbaues auf den thatkräftigen Norbert zurückzuführen sein; über die Verwirklichung aber ging nach mittelalterlicher Weise wieder eine längere Spanne Zeit hin. Den Bauformen nach zu urtheilen, wurde die Anführung des Klosters und des Kreuzganges um die Mitte des 12. Jahrhunderts begonnen und fand gegen das Ende desselben ihren Abschluß mit dem Bau der Sacristei. So ist denn das Kloster Unserer Lieben Frauen in Magdeburg eines der ältesten in Deutschland, und was die Gesamtanlage, die Ausstattung und die Erhaltung angeht, darf es den Vorrang unter den deutschen Klöstern des 12. Jahrhunderts beanspruchen. Das Brunnenhaus ist jedenfalls das älteste in Deutschland. Die Tonnengewölbe des Klosters, das Kegelgewölbe über dem Brunnenhaus sowie die Strebe- Pfeiler sind in anbetrachter ihrer Entstehungszeit eine völlig vereinzelte Erscheinung in unserem Vaterlande; beide, die Gewölbe und die Strebe- Pfeiler verweisen auf die Beziehungen des Klosters zu Frankreich. Als Primons- traten- Stiftung gewinnt endlich unser Kloster eine erhöhte Bedeutung dadurch, daß von dem älteren Primontre nur geringe Trümmer erhalten sind.^{*)}

V. Technische Einzelheiten.

Welcher Zeit auch das Mauerwerk der Kirche und des Klosters in seinen verschiedenen Theilen angehört, so ist es doch stets in Bruchsteinen aus Grauwacke aufgeführt, die in der westlichen Nachbarschaft Magdeburgs gewonnen wurden. Während das Innere der Mauern sich mehr oder weniger einem Gefüge nähert, sind die Außenansichten in Schichten hergestellt, welche annähernd nach der Wage verlegt sind, und deren Höhe sich nach oben hin allmählich verringert. Am Chore und am

^{*)} Eine ähnliche gegen den Kreuzgang geöffnete Halle besitzt das Tochterkloster Jerichow. Hier liegt der Kreuzgang südlich von der Kirche und die Halle an seinem Südfuß; erst in spätgothischer Zeit wurde die Halle gegen den Kreuzgang geschlossen.

^{**)} v. Quast a. a. O. S. 214.

^{*)} v. Quast, Zeitschrift für christliche Archäologie und Kunst, Bd. I. S. 135.

Querschiffe, welche von späteren Ueberarbeitungen am wenigsten zu leiden hatten, läßt sich die ursprüngliche Behandlung der Außenflächen noch theilweis beobachten; der Mörtel tritt ein wenig aus den Fugen heraus und umrahmt, sofort bei der Aufmauerung kantig verschritten, die einzelnen Steine mit einer ansprechenden Musterung. Nur die beiden unteren Geschosse des Thurmlaues machen von dieser Behandlungsweise eine Ausnahme und sind mit kunstgerechten Sandsteinquadern verkleidet. Die beiden Giebel des Thurmbaues sowie der Nordgiebel des Querschiffes, welche alle drei von späteren Aenderungen unberührt geblieben sind, haben keine besonderen Abdeckungen erhalten; die Gesimse über dem Sögelgiebel des Querschiffes und dem Giebel des Klostergebäudes wurden erst in den letzten Jahrzehnten aufgebracht.*)

Die Ausführung der Gewölbe und auch der breiten inneren Fensterbögen geschah während des 11. u. 12. Jahrhunderts stets in der Weise, daß man zuerst ein sicheres Lehrgerüst aufstellte, dieses mit schmalen einander überdeckenden Brettern verschalte und darüber in einem reichlichen Mörtelbette das Gewölbe aus dünnen, möglichst senkrecht gestellten Bruchsteinen aufmauerte. Die Spalten der Schallbretter lassen sich in dem Mörtel der Gewölbe; welche die Stufen der beiden Rundthürme tragen und niemals verputzt wurden, besonders gut beobachten; sie sind aber überhaupt an sämtlichen Tonn- und Kreuzgewölben des romanischen Baues, ja selbst an den frühgothischen Kreuzgewölben der Seitenschiffe nach Ablösung des Putzes zu bemerken. Die Scheitellinien der Kreuzgewölbe in der Krypta, dem Kreuzgange und der Sacristei liegen wagerecht. In der Krypta und im Kreuzgange sind die Schildbögen Halbkreise, während die elliptischen Diagonalen sich aus dem Lehrgerüst ergaben; dagegen sind in der Sacristei die Diagonalen Halbkreise und die Schildbögen entsprechend überhöht. In den Kreuzgewölben der Seitenschiffe steigen die Kappen gegen den Scheitel geradlinig an; Diagonal- und Schildbögen sind hier stumpfe Spitzbögen. Die Grate pflügen nach dem Scheitel hin in die Wölbung zu verlaufen; besonders gilt dieses von den älteren Kreuzgewölben, bei welchen auch kein Werth darauf gelegt ist, daß die beiden Hälften jedes Grades genau in einer Ebene aufgeführt wurden. Diese schwerfällige, eine vollständige Einrüstung des Gewölbes bedingende Bauweise wurde erst aufgegeben, nachdem man sich die Vorzüge des Rippengewölbes angeeignet hatte. Bereits im Ausgang des 12. Jahrhunderts hatte man die Vorkalle mit einem Rippengewölbe versehen; bei dem frühgothischen Umbau erhielten auch die Gewölbe der Hauptschiffe durchweg Sandstein-Rippen. Die Gewölbe der Vorkalle und des Chores zeigen zwar noch, wie bereits früher hervorgehoben wurde, den Rundbogen; im Quer- und im Mittelschiffe aber gelangte endlich das entwickelte gothische Rippengewölbe zur Anwendung.**)

Bemerkenswerth ist, daß dort, wo die alten Bauleute einen Flachbogen auszuführen hatten, sie denselben meist, jedenfalls zur Vereinfachung des Lehrgerüsts, aus zwei geraden Stücken wölbten, welche sich im Scheitel begannen.

Die Bögen der Fenster sind vielfach gegen den Scheitel hin verstärkt, manchmal auch mit einer Flachschrift umrahmt.

*) Der letztere Giebel wurde deshalb auf Bl. 4 nach dem Vorbilde der drei erstgenannten gezeichnet. Den heutigen Zustand s. bei v. Flottwell, erw. Werk Bl. 12.

**) Ueber die Entwicklung des Kreuzgewölbes im Mittelalter vgl. K. Schäfer, Centralblatt der Bauverwaltung, 1885, S. 200.

Ein aus Glas hergestellter Verschlusß der Fenster war, von den Fenstern in der Westmauer des Querschiffes abgesehen, stets vorhanden. Die Fenster des Chores und des Mittelschiffes sowie die übrigen des Querschiffes besaßen, wie spärliche Reste bekundeten, einen Holzrahmen, welcher bereits beim Mauern aufgestellt worden war. Dagegen sind die Rahmen der Kryptafenster aus einer Sandsteinplatte mit Falz für den Glasverschlusß gebildet; steinerne Rahmen haben auch die beiden, noch im alten Zustande erhaltenen Fenster des südlichen Seitenschiffes sowie die spätgotisch erneuerten Fenster des Chores.

Wo sich noch der alte Wandputz erhalten hatte, erwies er sich von vorzüglicher Beschaffenheit; mit feinem Grubensand angemacht, war er gelblich gefärbt und seine Oberfläche feinhändig, ohne Anwendung des Richtscheits glatt geglättet.

Die Kunsttheile, für welche die harte Grauwacke sich zu spröde erwies, wurden aus Sandstein gefertigt, welchen bis zum Ausgang des Mittelalters die nahen Bernburger Brüche lieferten. Dieser Stein, aus welchem auch die älteren Theile des Domes errichtet sind, besitzt zwar eine sehr angenehme grünliche Färbung, ist aber in Magdeburg wegen seiner Härte und seiner schieferigen Schichtung seit der Erschließung der sächsischen und brandenburgischen Brüche ganz außer Verwendung gekommen. Der Werkstein wurde, wie stets im Mittelalter, mit dem Bruchsteine so verbunden, daß die Ansichten beider bündig liegen; daher liegt der Putz überall erhaben auf den Quadern und endet in einer kleinen Schräge.*)

In der Behandlung des Werksteines**) redet jedes Zeitalter seine eigene Sprache. Die ältesten Sandsteinteile sind in der Ansicht nur mit dem Spitzstein bearbeitet, und ein besonderer mit dem Meißel ausgeführter Randbeschlag bürgert sich erst nach und nach ein. Einen wesentlichen Fortschritt bekunden diejenigen Pfeiler und Wandvorlagen des Langhauses, welche in die Zeit nach dem Auftreten Norberts zu verweisen sind.***) Während die ältesten Theile noch wenig Übung im Quaderbau zeigen, tritt mit der Ausführung der eben genannten Bauteile unvermittelt ein geübter Schnittsteinbau an der Kirche auf. Zugleich wurden die Ansichten der Quader mit einem Randbeschlage umzogen und nach der dem reifen Mittelalter eigenen Weise mit dem Flacheisen bearbeitet. Auffallend ist dabei, daß die einzelnen Hiebe in senkrechter Richtung geführt wurden. Von dieser Art der Flächung wurde aber bald wieder abgesehen. Schon die Capitele der genannten Pfeiler, dergleichen die sie verbindenden Bögen, sodann aber sämtliche Werksteine des Kreuzganges, der Sacristei und des Thurmbaues zeigen die sonst übliche diagonale Flächung des Spiegels; mitunter, wie auf den Quadern der beiden unteren Thurmgewölbe, liegt der Spiegel gegen den Randbeschlag etwas erhaben. Die frühgothischen Bauteile unterscheiden sich von den spätromanischen in der Bearbeitung der Quader nur wenig; doch wird die Flächung minder tief geführt

*) Diese Ausführung ließ sich bei der Wiederherstellung der Kirche noch an vielen Orten beobachten, sogar dort, wo man in neuerer Zeit auch den Werkstein mit Putz überzogen hatte. Wie der alte, mit Malereien besetzte Putz in der Leibung des Bogens zwischen Vorkalle und Kirche noch erhalten ist, so waren auch einmal alle Bogenleibungen des Kreuzganges geputzt; freilich haben die wiederholten neueren Baureize, welche über den Kreuzgang hinweggehen, die alten Putzreste gänzlich zerstört.

**) Vgl. zur obigen Darstellung F. Schneider, Der Dom zu Mainz, Berlin 1880, S. LXXX. (Sonderdruck aus der Zeitschrift für Bauwesen.)

***) Vgl. oben S. 32.

und die Schichtung der Quader noch sorgfältiger gehandhabt. Die runden Dienste sind, wie es in der frühgothischen Zeit die Regel war, in selbständigen Stücken gefertigt, welche dann und wann durch Binder mit dem übrigen Mauerwerk vereinigt sind.

Neben dem Bernburger Sandsteine bediente sich die älteste Zeit auch des rothen Sandsteines von der unteren Saale, indem sie beide Farben ohne bestimmte Regel neben einander verwendete, sei es in den Pfeilern, sei es in den Bögen oder gar in den Gesimsen. Von der Norbertinischen Zeit an wurde dieser Wechsel auf die Bögen des Langhauses beschränkt; im übrigen aber verschwindet seitdem der Gebrauch des rothen Sandsteines beinahe ganz. Die unregelmäßige Verteilung der Farben hat ein gewisses flottes Gepräge und ist nach der sorgfältigen Bearbeitung der Bögen des Langhauses auch als ursprünglich beabsichtigt anzusehen; aus diesem Grunde wurde auch der moderne Putz, welcher jene Bögen bedeckte, bei der Wiederherstellung der Kirche beseitigt. In Italien ist ein derartiger Farbenwechsel an romanischen Bauwerken vielfach bekannt, am Rheine und in Sachsen kehrt er seltener wieder. Jedoch lassen ihn auch die gleichzeitigen Bauwerke von Hildesheim und Goslar beobachten, und der Priester Thangmar rühmt es dem Bischof Bernward von Hildesheim besonders nach, daß er seine Gebäude mit weißen und rothen Steinen verziert habe.*)

Gleichlaufend mit der Vervollkommenung der Quadertechnik entwickelte sich die Ausbildung der ornamentalten Bildhauerei. Die ältesten Ornamente sind noch schlichtweg in den Stein eingritzelt und beschränken sich in ihrer Formenwelt auf die Schnecke und die Rose (die Capitele der Krypta, das Hauptgesims des Chores, die Westfenster des Querschiffes, das Capittel der nördlichen Stüle des Langhauses). Eine wenig höhere Stufe bekunden die Flachreliefs, welche seit dem Ausgang des 11. Jahrhunderts die einfachen, aus einer steilen Schräge gebildeten Gesimsformen bedecken und nur wenig erhaben aus der Fläche herausgestochen sind. Diese Behandlungsart, welche, wie schon bemerkt wurde, noch in der Schloßkirche in Quedlinburg wiederkehrt, trägt das Gepräge der romanischen Bildwerke Oberitaliens und beweist, wenngleich die stilistische Vervollendung hinter jenen Arbeiten zurücksteht, wie die Feldzüge der Kaiser über die Alpen nicht ohne Einfluss auf die von ihnen bevorzugten, damals noch ungebildeten sächsischen Lando bildeten.

Seit der Hauthtigkeit Norberts vervollkommnete sich ganz unvermittelt, ebenso wie die Arbeit des Steinmetzen, auch diejenige des Bildhauers. Zwar wurde die beschriebene flache Art der Ornamente in dem Flechtbandfries des Langhauses, ebenso wie der Farbenwechsel der Bögen, — den bereits vor Norbert ausgeführten Stücken des östlichen Joches entsprechend — beibehalten; aber die Capitele der neuen Pfeiler, namentlich die

aus dem Vollen gearbeiteten, theilweis sogar durchbrochenen Palmetten bekunden bereits jene Annäherung und Erfindungskraft, welche die reife, romanische Kunst kennzeichnet. Und wenn sich auch später an vereinzelt Stellen ein Nachlassen der künstlerischen Kraft bemerkbar macht, so folgt doch von nun an die Ornamentik der Kirche und des Klosters dem allgemeinen Entwicklungsgange, welchen die Bildhauerei der romanischen und frühgothischen Kunst in Sachsen erkennen läßt.

Ueber die Verwendung von antiken Bruchstücken, wie mehrerer Marmor- und Granitschäfte und eines byzantinischen Capittels in der Krypta und im Kreuzgange wurde schon berichtet. Für den Bau des Magdeburger Domes hatte Kaiser Otto der Große zahlreiche antike und byzantinische Bausteine erworben, welche bei dem Neubau des 13. Jahrhunderts zum großen Theile wieder verwendet wurden. Ueber die Herkunft der antiken Bruchstücke des Klosters ist nichts bekannt; doch läßt die Verwandtschaft der Gesteine und theilweis der Abmessungen die Annahme zu, daß auch sie von dem Ankaufe Otto des Großen herrühren. Vielleicht waren sie unbenutzt geblieben; vielleicht aber auch waren sie entbehrlich geworden, als nach einem großen Brande der Dom von Erzbischof Werner wiederhergestellt und 1077 neu geweiht wurde, und hatte sie der Erzbischof dem Kloster für den damals begonnenen Neubau der Liebfrauen-Kirche überlassen.

Die Kirche und das Kloster Unserer Lieben Frauen in Magdeburg sind bereite Zeugen der deutschen Geschichte unter den fränkischen und den staufischen Kaisern. Begonnen während der wechselvollen Kämpfe Heinrich IV., wurde der Kirchenbau mit dem Aussterben des fränkischen Geschlechtes vernachlässigt, aber seit dem Regierungsantritte Lothar II. von Supplingenburg von neuem aufgenommen und unter den Hohenstaufen fortgeführt. Unter Friedrich Rothbart entstanden das Kloster und die Sacristie, und die Vervollendung der Kirche mag in die Zeit Heinrich VI. fallen. Damals erhob sich die deutsche Dichtkunst zu ihrer ersten Blüthe, liefs Walter von der Vogelweide seine Liebes- und Frühlingslieder erschallen und wurde von unbekannten Volksdichtern der Schatz der beinathlichen Sagen in epischer Gestalt neu belebt. Mit der alsdann folgenden traurigen Zwischenherrschaft ist auch unsere Kirche verknüpft, indem von ihrem Hauptaltare aus der Bann über Otto IV. verkündet wurde. Als endlich der ritterliche Friedrich II. die Herzen der Vaterlandsfreunde mit neuen Hoffnungen erfüllte, da begann man die Ueberwölbung der Kirche in den ersten Formen einer in religiöser Begeisterung gefundenen Kunstweise, zur gleichen Zeit, als Wolfram von Eschenbach den durch gottesfürchtigen Ernst ausgezeichneten „Parzival“ seinem Volke übergab. So ist das Magdeburger Liebfrauen-Kloster nicht nur werthvoll als ein Denkmal eines kunstgeschichtlich bedeutsamen Zeitalters; es spiegelt uns auch die Geschichte des alten Kaiserreiches während anderthalb Jahrhunderten seines schönsten Glanzes wieder und weckt die Erinnerung an die erste Blüthezeit unserer vaterländischen Dichtkunst.

Julius Kohte.

*) Vita Bernwardi Episcopi Hildesheimensis auctore Thangmar. Mon. Germ. hist. Script. Bd. IV, S. 761: Antiqua loca ... optimis aedificia collustravit, inter quae quaedam elegantiori scemate ab eo ac rubro lapide intermiscens, nuda pictura varia pulcherrimum opus reddidit.

Krankenhäuser in den Vereinigten Staaten von Nord-America.

(Mit Abbildungen auf Blatt 7 und 8 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

I.

Das Johns Hopkins-Hospital in Baltimore.*

(Abbildungen auf Blatt 7.)

Das von dem Baltimorer Bürger John Hopkins im Anschluß an die neue Universität gestiftete und seinen Namen tragende Krankenhaus ist im Osten der Stadt an dem mit gärtnerischen Anlagen versehenen Broadway gelegen. Die Anstalt nimmt einen von vier Straßen umgrenzten Block ein, welcher einen Flächeninhalt von etwa $(215 \times 262 =) 56330$ qm bedeckt; der Umfang des Krankenhauses ist auf 400 Betten berechnet, sodafs auf jedes Krankenbett eine Grundstücksfläche von 140,82 qm kommt. Die i. J. 1889 bezogenen Krankengebäude sind theils nach dem Pavillon-, theils nach dem Baracken-System erbaut; die Baukosten der bis dahin ausgeführten Gebäude mit 238 Krankenbetten betragen rd. 6840 000 .A. Die eine Hälfte der Anstalt ist für Männer, die andere für Weiber bestimmt. In der Mitte des Grundstücks nach der Hauptstraße, dem Broadway zu, liegt das Verwaltungsgebäude, rechts und links vor diesem befinden sich die Pavillons für männliche und weibliche zahlende Kranke; hinter dem ersteren liegt das Bedehaus, hinter dem letzteren das gynäkologische Gebäude. Dann folgen zunächst auf jeder Abtheilung ein achterziger Krankepavillon und drei allgemeine Krankensbaracken, eine Isolirbaracke und — augenblicklich noch im Bau begriffen — ein Pavillon für Farbige. Die Mitte des Grundstücks nach Osten zu, zwischen den Baracken, soll eine Anstaltcapelle einnehmen. Verwaltungsgebäude, Pavillons und Baracken sind durch überdeckte, geschlossene, eingeschossige Gänge verbunden, deren flaches Dach, mit einem Zelt überspannt, den in der Genesung begriffenen im Sommer zum Aufenthalt dient. An dem Gange hinter dem Verwaltungsgebäude liegt die Apotheke und an dem nördlichen Ende desselben das Küchegebäude, während diesem entsprechend am südlichen Ende das Pflegerinnenhaus errichtet ist. Die Wäscherei nimmt die südöstliche Ecke des Grundstücks ein. An der nördlich das Grundstück begrenzenden Monumentstraße ist das Lehngebäude mit einem geräumigen amphitheatralisch angelegten Hörsaal erbaut, und an dieses Gebäude schließt sich das Dispensary, die öffentliche Klinik, an. In der nordöstlichen Ecke ist das pathologische Institut untergebracht.

Die Gebäude sind in Backsteinbau, die architektonischen Gliederungen aus Sandstein und Terraotta, die Grundmauern aus harten Steinen in Cementmörtel hergestellt und gegen Grundfeuchtigkeit mit einer Schiefersicht abgedeckt. Entwässerungscanaln umziehen die Grundmauern; sämtliche Gebäude haben Keller oder Halbkeller erhalten. Die Umfassungsmauern sind mit Luftschicht versehen, die Dächer mit Schiefer gedeckt, die in englischen Asphalt verlegt und mit Kupferblegen befestigt sind. Die Fußböden der Hauptgebäude und Verbindungsgänge

sind aus gefornuten hohlen Cementblöcken zwischen eisernen Balken hergestellt und mit Holz, Beton oder Asphalt abgedeckt. Die Böden der Gänge und der Böden haben Plaster aus Granitplatten in Cement erhalten und die Fußböden der Krankenzimmer sind aus $1\frac{1}{2}$ " dickem sehr harten Georgiaeinstein hergestellt. In den Krankenzimmern ist Holzwerk möglichst vermieden; bei den Thüren ist nur ein schmaler Anschlag von Holz ausgeführt. Die bis zur Decke reichenden Fenster mit niedriger Brüstung sind aus Eschenholz mit möglichst abgerundeten Profilen, die Fensterbretter aus Schiefer hergestellt. Die Fenster sind mit nach außen verstellbaren Läden versehen, welche in Rücksicht auf die Mosquitoplage mit einem feinmaschigen Drahtnetz überspannt sind. Die Wände haben glatten Putz aus feingemahltem Speckstein (soap-stone) und Kalk erhalten; scharfe Ecken sind vermieden und die Decken- und Fußleisten als Hohlkehlen gebildet. Die Wandflächen sind mit einem blaugrauen Oelfarbenanstrich versehen.

Sämtliche Gebäude werden von nur zwei Stellen aus geheizt, und zwar geschieht dies bei der Männerabtheilung von dem unter dem Küchegebäude befindlichen Kesselhaus, bei der Frauenabtheilung vom Pflegerinnenhaus aus. Die Heizung erfolgt theils mit Heißwasser, theils mit Dampf. Sie ist so angeordnet, dafs von den Kesseln aus in den halbkellertartigen Geschossen unter den Verbindungsgängen 63 cm weite Gufseiserne, auf Rollen an der Decke hängende Zuleitungsröhren untergebracht sind, welche das heisse Wasser mittels kleinerer Stichröhren nach den Heizkörpern der einzelnen Pavillons führen, während in einem Rücklaufrohre das abgekühlte Wasser wieder nach den Kesseln geleitet wird. Die grösste Entfernung von den Kesseln nach den am entferntesten liegenden Heizkörpern beträgt rd. 250 m. Die Röhren sind gegen Ausdehnung durch mächtige Expansionselenke geschützt. Der Umlauf des Wassers ist ein geschlossener, kein Wasser darf der Heizung entzogen werden. Bei einer Temperatur von rd. 33° C. im Zufuhrrohre und 29° C. im Rücklaufrohre beträgt die Geschwindigkeit des Wassers 4 m und bei dem Verhältnifs von 39,9° C. zu 28½° C. rd. 4,88 m in der Minute. Die Anlage ist sehr überschüssig und zugänglich; sie soll in stragen Wintern vollständig genügt haben. Die Zuführung frischer Luft, welche vorgewärmt wird, ist so bemessen, dafs für 1 Bett 5,40 cbm in der Minute eingeführt werden, eine Menge, welche unter Umständen verdoppelt werden kann.

Das Verwaltungsgebäude ist dreigeschossig; dem Mittelbau krönt eine Kuppel, unter der ein durch alle Geschosse hindurchgehender Rundraum sich befindet, welcher bei feierlichen Gelegenheiten, z. B. den Diplomvertheilungen an die Pfleger-Schülerinnen, als Versammlungsraum dient. Im Erdgeschoss liegt ein vornehm, mit Holztäfelung und Holz-Kamin sowie einer Reihe alter Bilder ausgestatteter Warteraum; hier befinden sich auch die Geschäftszimmer des Directors, die Bibliothek, sowie ein Aufnahmerraum und Untersuchungsraum; im ersten Obergeschosse liegen die Wohnräume für den Director und die Anstaltsärzte, im zweiten Obergeschosse Schlafkammern für Studenten.

An das Verwaltungsgebäude stößt die Apotheke, welche im Erdgeschosse die Apotheke mit den Wohnräumen für den

* J. M. Hurd, D. M. in Hygiene and Public Charities. By William Henry Chandler. Th. IV, F. C. S. Washington: Government printing Office, 1893.

2. Third Report of the Superintendent of The Johns Hopkins Hospital. For the year ending January 31, 1892. Baltimore. The Johns Hopkins Press. 1892.

Apotheker und Gehülfen, sowie ein Speisezimmer für die Beamten, und in den beiden Obergeschossen die Zimmer für die weiblichen Angestellten mit besonderen Bad- und Aborträumen enthält.

Die Pavillons für zahlende Kranke sind zweistöckig; der eine dient für allgemeine innere und äußere Krankheiten, der andere für gynäkologische Fälle. Jedes Stockwerk enthält an einem von N. nach S. laufenden Mittelgange, an dessen beiden Enden offene Hallen angebracht sind, eine Reihe von Krankenzimmern in einfacher aber bequemer Ausstattung. Ueber jedem Bett ist ein an einer Schnur von der Decke herabhängender Bügel angebracht, an dem die Kranken sich hochrichten und halten können.

Der achteckige Pavillon enthält zwei Stockwerke; der Saal hat 17,50 m Durchmesser und 4,88 m Höhe in der Mitte bei 4,57 m Höhe an den Seiten. Auf jedes Krankenbett entfällt eine Fußbodenfläche des Saales von 10,32 qm und 48,70 cbm Rauminhalt; jeder Saal faßt 24 Betten. In der Mitte des Saales ist ein 2,44 m weites Abzugschlot für die verdorbene Luft und an der südlichen Achtekante ein als sun-room bezeichnete kleiner vorgebauter Raum für Genesende angebracht. Zwischen den Verbindungsgängen und dem Krankensale liegen die Aborte, Bäder- und Waschzimmer, und auf der anderen Seite des Ganges zwei Einzelzimmer für je 2 Betten, die Theeküche, Leinwand- und Kleiderablage für die Kranken, sowie ein kleines Speisezimmer. Die Heizung erfolgt im Anschluß an die eingangs beschriebene Heißwasserleitung als Heißwasser-Luftheizung. Die Heizschlängen sind in gemauerten Kammern im Kellerschloß untergebracht, von welchen die warme Luft mittels senkrechter Mauer-schlitze unter und zwischen den Fenstern in den Krankensaal gelangt. Frische Luft wird den Heizkammern unmittelbar von Außen zugeführt. Selbstverständlich sind die Einstromöffnungen für die frische und warme Luft zu regeln, erstere derart, daß die frische Luft auch ohne Vorwärmung den Krankensaal erreichen kann. Die verdorbene Luft wird durch den achteckigen, erwärmten Schlot in der Mitte des Krankensalles abgeführt; in der Mitte des Schlotes steigt ein eisernes Rauchrohr empor, welches einem Kaminfeuer als Abzug dient und im Frühjahr und Herbst den Saal erwärmen sowie den Abzug der verdorbenen Luft befördern soll, wenn die Sammelheizung außer Tätigkeit gesetzt ist.

Die Baracken (allgemeinen Pavillons) bestehen je aus einem großen Krankensaal für 24 Betten, zwei Einzelzimmern mit 2 Betten, Bade- und Waschzimmer, Aborten, Kleiderablage, Leinen- und Speisezimmer. Die von S. nach N. gerichteten Krankensäle haben einen Abstand von 18,30 m; auf jedes Bett entfallen 9,60 qm Fußbodenfläche und 47,75 cbm Luftraum. An der Südseite ist ein Tagerraum (sun-room) vorgebaut. Die Heizung ist in ähnlicher Weise angeordnet, wie bei dem achteckigen Pavillon. Für die Abführung der verdorbenen Luft sind zwei Lüftungsarten zur Ausführung gekommen. Einmal befindet sich unter jedem Krankenbett im Fußboden eine 0,30 m weite, mit einer Drahtglocke abgedeckte runde Öffnung, welche in einen Sammelcanal unter der Kellerdecke führt, der die Luft in einen Saugschlot im Vorplatze jeder Baracke abzieht; wann befinden sich in der Decke des Saales sechs Stück 0,65 m weite Öffnungen, welche in einen Sammelcanal über der Decke im Dachboden münden, welcher die Luft gleichfalls in den erwärmten Saugschlot abführt. Die Saalhöhe beträgt in der Mitte

4,88 m und an den Seiten 4,57 m, sodafs die Abzugsöffnungen an der höchsten Stelle der Decke liegen. Vom theoretischen Standpunkte dürfte die Anlage das Ideal einer Krankenhaus-Lüftung darstellen, indem die Luft möglichst gleichmäfsig dem Saale zu- und aus ihm abgeführt wird; die Fußbodenlüftung ist jedoch sehr der Verstäubung ausgesetzt und allein aus diesem Grunde nicht zu empfehlen. Die frische Luft wird bei den Baracken an dem Südende des Kellersanges mittels eines Saugflügels angesogen und den Heizkammern zugeführt. Unter gewöhnlichen Verhältnissen ist nur die Fußbodenlüftung im Gange; wird der Saal geleert oder eine stärkere Lüftererneuerung gewünscht, so tritt der obere Abzugschloß in Tätigkeit. Bei mäfsig warmem und heifsem Wetter sind beide Lüftungsvorrichtungen im Gange.

Ganz ähnlich, wie die Baracken, sind die ausgedehnten noch im Bau begriffenen zweistöckigen Pavillons für farbige Kranke geplant; auch diese Gebäude sind an die allgemeine Heizanlage angeschlossen. Die Pavillons erhalten auch nach Osten zu offene Hallen für Genesende und solche Kranke, welche mit ihren Betten in die frische Luft gebracht werden können.

Besondere Beachtung verdient die Isolirbaracke. Die Isolirzimmer liegen nach O. und W. an einem laugen Mittelgange, welcher über das Dach hinausgeht und frische Luft nicht nur durch die an beiden Schmalseiten der Gänge befindlichen grofsen Öffnungen, sondern auch durch seitliche über Dach befindliche um die Mittelachse drehbare Fenster der Krankenzimmer erhält. Letztere sind 3,35 m breit, 3,98 m lang und 4,57 m hoch, sodafs dem Kranken ein Luftraum von rd. 61 cbm zur Verfügung steht. Um einen möglichst sicheren Abschlufs der Isolirzellen zu erlangen und um Raum für die Lüftungs-canäle zu erhalten, sind die Gangwäner doppelt ausgeführt, sodafs zwischen einem kleinen Vorplatze zwei Thüren nach jeder Zelle führen. In der Mitte jedes Krankenzimmers befindet sich ein Kamin und daneben, der Eingangsthür entsprechend, ein in die Mauer eingebauter Abort mit einem besonderen Luftabzugschloß, welcher einen Dampfheizkörper enthält. Der Abort hat nach dem Gange zu eine verschließbare Öffnung und ist aus Eisen hergestellt, sodafs er, gleich dem Abzugsschloß, leicht durch Feuer gereinigt werden kann. Gemeinsame Spülaborte, Badezimmer u. dgl. sind nicht vorhanden, auch kann die Luft nicht von einem Zimmer in das andere gelangen, es sei denn durch den stets frisch gelüfteten Mittelgang. Die Zuführung frischer Luft und die Heizung der Räume erfolgt in ähnlicher Weise, wie bei den anderen Krankengebäuden. Heizung und Lüftung sind so berechnet, daß jedem Rauminhalt 0,925 cbm frische Luft in der Secunde zugeführt wird. Drei Räume sind jedoch gröfser ausgelegt und in diesen ist in der Nähe des Bettes ein Theil des Fußbodens über der Heizkammer durchschert, sodafs die Wärme von unten nach oben streichen kann; die Luftzuführung ist auf 0,056 cbm in der Secunde berechnet und infolge der Fußbodenheizung findet ein fortwährendes Antwärtsströmen der frischen Luft statt, sodafs kein Theil derselben das Krankenbett zweimal bestreicht. Da die Pflegerbediensteten, um eine Uebertragung von Krankheiten in ein anderes Anstaltsgelände zu vermeiden, auf längere Zeit im Isolirhaus verbleiben müssen, so sind zwei Räume für Wärterinnen, jeder mit 2 Betten, neben Bädern, Theeküchen usw. vorgesehen.

Das Badehaus ist ein einstöckiges 19,50 × 9,50 m grofses Gebäude mit einem Heißluftbad, Dampfbad, Räumen für Heil-

läder und einem Ankleide- und Ruheraume. Die Fußböden sind aus Granit, der vorzügliche Putz aus Speckstein hergestellt.

Das einstöckige gynäkologische Gebäude ist erst vor zwei Jahren neu erbaut und enthält einen rd. 8 m im Quadrat haltenden Operationssaal, einen Raum zur Chloroformierung der Kranken, einen solchen zur Unterbringung der frisch Operierten, Bandagezimmer, Ablegezimmer der Aerzte, eine photographische Werkstatt, Badezimmer und Abort. Der Operationssaal hat Oberlicht und nördliches und westliches Seitenlicht und ist an den Wänden 1,22 m hoch mit weißen Marmorplatten bekleidet, der Fußboden ist aus glatten Sinziger Platten hergestellt. Während die Beleuchtung der übrigen Krankenzimmer noch mit Gas erfolgt, hat man für dieses Gebäude elektrisches Licht neben der Gasbeleuchtung vorgesehen.

Das Lehrgebäude an der Monumentstraße enthält einen großen Hör- und Operationssaal für die Pflegerinnen und Studenten. Der mit amphitheatralischen Sitzen versehene, 15,80 x 14,79 m große Saal faßt 280 Personen; daneben befinden sich noch Räume zur Vorbereitung der Operationen, für frisch Operierte, ein Krankenzimmer mit 3 Betten für nicht weit beförderbare Operierte und ein solches mit 2 Betten, welches als Aufnahmoraum für auswärtige Kranke dient.

Das „Dispensary“ dient als öffentliche Klinik. Die Mitte des von der Monumentstraße zugänglichen Gebäudes nimmt eine große mit Bänken versehene Wartehalle ein, welche mit dem Laboratorium in Verbindung steht, von welchem die Arzeneien unentgeltlich an Arme verabfolgt werden. Rechts und links sind eine Anzahl Zimmer vorhanden, in welchen die Sprechstunden und Untersuchungen seitens der Klinikärzte und Spezialärzte stattfinden. Mehrere Baderäume, Aborte usw. vervollständigen die Anlage.

Das pathologische Gebäude ist getrennt von den übrigen Krankengebäuden in der nördlichen Ecke aufgeführt und enthält im Erdgeschosse einen Leichenkeller, Warteraum, Secirsaal, Zimmer für bakteriologische Untersuchungen, im Obergeschosse ein Laboratorium des leitenden Arztes, Arbeitsräume für pathologische Histologie, Experimental-Pathologie, ein pathologisches Museum und eine photographische Werkstatt. Der Secirsaal ist 11,50 m lang, 8,80 m breit, mit Ober- und Seitenlicht versehen und mit Asphalt gepflastert; vom Secirsaal geht ein besonderer Abzug nach dem Lüftungschloß des Gebäudes.

Das dreistöckige Küchengebäude enthält eine geräumige Kochküche, Spülküche, Kühlraum, Lagerraum und ein Speisezimmer für die Angestellten. Im unteren Stockwerke ist eine vollständige Bäckerei mit Brodlagerraum usw. vorgesehen, während im zweiten Obergeschosse die Wohnräume für die Wirtschafterin und Köchinnen sich befinden. Im unmittelbaren Anschluß an das Küchengebäude sind die Kessel für die Heizung, sowie eine Filtereinrichtung für das Trinkwasser untergebracht.

Das Waschküchengebäude befindet sich in der südöstlichen Ecke des Grundstücks, sodafs der Wäschereibetrieb möglichst wenig störend wirkt. Die Wäscherei im Erdgeschosse ist mit Dampftrieb eingerichtet; neben der Waschküche ist noch ein kleiner Raum für die Wäsche der Angestellten vorgesehen. Von den Waschmaschinen gehen kupferne Brütenabzugsrohre in den auch bei diesem Gebäude vorhandenen Sammelrinnlschacht. Das Dach ist flach und mit der Waschküche durch einen Aufzug verbunden, damit es bei günstiger Witterung zum Wasabnehmen benutzt werden kann. Das Wäscherei-

gebäude enthält auch die Desinfektionsanstalt mit einem elliptisch geförmten eisernen Dampfdesinfektionsapparat. Neben diesem Apparat ist noch ein Dampfkochkessel vorhanden, welcher 340 l faßt und zum Kochen und Dämpfen von Kleidungsstücken, Bettzeug u. dgl. dient.

Schließlich ist noch das Haus für die Pflegerinnen zu erwähnen, welches nicht nur die Wohnräume der Anstaltswärterinnen, sondern auch ein vollständiges Lehrinstitut enthält, in welchem das Krankenpflegepersonal vorgebildet wird.

Die Abführung der Schmutzwasser aus den verschiedenen Gebäuden erfolgt getrennt für die Küchen, Bäder und Waschbecken von den Wasseraborten, Operationsräumen usw. Die Röhren sind leicht zugänglich und sichtbar angelegt, um jede Leckstelle schnell beseitigen zu können; selbstverständlich sind zu allen Einlaufstellen Wasserverschlüsse angebracht und alle Fallstränge offen über Dach geführt. Zwischen den einzelnen Pavillons und auf dem Raume zwischen den beiden Abtheilungen sind große Lawn Tennis-Plätze angelegt, welche den jungen Anstaltsärzten und den Pflegebedürftigen zur Erholung und den Genesenden zum Aufenthalte dienen.

Die mustergültige Anlage, deren übersichtlicher architektonischer Aufbau besonders hervorzuheben ist, wurde im Jahre 1875 nach den Angaben des jetzigen Generalarztes der Armees in Washington Dr. John S. Billings, in welchem der Verfasser eine Fachgröfse ersten Ranges auf dem Gebiete des Krankenhausbauwes kennen gelernt hat, begonnen und so gefördert, dafs die Anstalt im Mai 1889 eröffnet werden konnte.

Als ein Uebelstand müssen die hohen Mansardendächer, welche zur Abhaltung der Sonnenhitze angelegt sein sollen, bezeichnet werden, da sie in der in den Vereinigten Staaten üblichen Weise aus Brettern gebaut sind und gleich wie die Bohlenbalken der Decken die Feuergefährlichkeit erhöhen — zumal die Gasleitungen theilweise in die Fußböden auf selbst lange Strecken gelegt sind — und Bratstätten für Krankheitskeime bilden.

II.

Krankenhäuser der Stadt New-York.

(Abb. 1—12 auf Bl. 8.)

New-York besitzt annähernd 80 Krankenhäuser, in denen über 100 000 Kranke, hiervon drei Viertel frei, behandelt werden. Mit den meisten Krankenanstalten sind öffentliche Kliniken (Dispensaries) und Polikliniken (Out-patient departments) verbunden. Auch ein ausgedehnter Ambulanzdienst ist bei den gröfseren Anstalten eingerichtet, welcher, ähnlich wie die Feuerwehr, auf telephonischen oder telegraphischen Anruf jederzeit zum Ausrücken bereit steht, eine Einrichtung, die auch in deutschen Städten mit abgelegenen Krankenanstalten Nachahmung verdient.

Die neueren Anstalten sind ausschliefslich mit massiven Mauern, theilweise aber noch mit Bohlenbalken-Decken ausgeführt und mit Sammelheizung und ausgedehnten Lüftungsanlagen versehen. Die älteren Krankengebäude sind mehrstöckig, bis zu fünf Geschossen hoch, und häufig ist das Dachgeschofs mit Mansarden versehen und wird ebenfalls zur Unterbringung von Kranken benutzt. Für die in den letzten Jahren erbauten Krankenhäuser ist durch die Bauordnung (Laws relating to Buildings in the City of New York) eine feuersichere Bauweise vorgeschrieben; bei diesen sollen auch die Decken und Dächer unter Ausschlufs

kölzerner Balken feuersicher hergestellt werden. Die Bauordnung schreibt auch vor, daß Krankenhäuser mit mehr als fünf Stockwerken mit Feuerleitern (fire-escapes) oder sonstigen Rettungsvorkehrungen versehen werden sollen. Höherne offene Hallen an der Sonnenseite der Krankensäle in allen Geschossen findet man selbst bei älteren vielgeschossigen Anstalten, so z. B. bei dem deutschen Hospital, einem zu verschiedenen Zeiten erweiterten Krankenhaus, und dem Bellevue-Hospital an der 26. Straße.

Von dem vielgeschossigen Krankenhaus kann man selbst in neuester Zeit nicht abgehen. Das nach den Plänen des Architekten Ernst Flagg im Bau begriffene neue St. Luke's Hospital an der 113. Str., in der Nähe des Morningside Park besteht aus fünfstöckigen Pavillons, welche durch gleich hohe Verbindungsgänge in Zusammenhang gebracht sind. Die mit Mansarden versehenen Pavillons (Abb. 1) stehen sehr dicht nebeneinander und gruppieren sich, auf der einen Seite für Männer, auf der andern für Frauen bestimmt, um ein etwas zurücktretendes Verwaltungsgebäude. Die Krankensäle mit rd. 54 cm Luftraum für das Krankenbett liegen an der Straßenseite, von den zugehörigen Einzelzimmern, Theeküchen usw. durch einen Gang getrennt.

Günstiger liegen die Verhältnisse bei dem gleichfalls im Bau begriffenen Colored Home and Hospital (Abb. 2), indem die für 16 Betten mit einem Luftraum von 41,2 cbm für jedes Bett bestimmten Krankensäle von allen Seiten frei und mit dem Hauptgebäude, welches die Aborte, Bäder usw. enthält, durch einen Gang verbunden sind. Die Abführung der verdorbenen Luft erfolgt unter jedem Bette, wie bei dem John Hopkins-Hospital in Baltimore, die Zuführung der frischen Luft vom Keller aus durch weite Luftschote. Einstöckige Pavillons (Baracken) kommen erst nach dem amerikanischen Bürgerkrieg als Folge der mit der Kriegsbarracken gemachten Erfahrungen auf; diese massiven Baracken sind aber nur für ansteckende oder chirurgische Kranke bestimmt, während die inneren Kranken fast ausschließlich in mehrstöckigen Pavillons untergebracht sind.

Eine bemerkenswerte Anlage nach dem Pavillon- und Baracken-System ist das nach seinem Stifter benannte Roosevelt-Hospital, welches den Block zwischen der 58. und 59. Str. und 8. und 9. Avenue einnimmt (Abb. 3). An ein vierstöckiges mit einem schlanken Turmbelien geschmücktes Verwaltungsgebäude *a* schließen sich, durch geschlossene einstöckige Gänge verbunden, die mit der Längsseite von N. nach S. gerichteten Krankengebäude an, welche wie das Verwaltungsgebäude aus roten Verbindungssteinen mit Granitgesimsen in ansprechender Architektur erbaut sind. Westlich von dem Verwaltungsgebäude befindet sich eine Baracke für klinische Zwecke (*f*). Östlich zunächst ein vierstöckiger Pavillon für innere Krankheiten (*e*), welcher im Erdgeschoss einen Saal für gynäkologische Kranke (23 Betten) nebst zweckmäßig eingerichteten Operationsraum und in den beiden Obergeschossen Krankensäle für Männer (jeder zu 28 Betten) und im dritten Obergeschoss (Mansarde) getrennte Säle für Frauen und Kinder enthält; dann folgt eine einstöckige Baracke für chirurgische Kranke mit einem Saale für 36 Betten. Die Wände und Decken der Krankensäle sind mit glatten Putz versehen und mit Oelfarbe gestrichen; die Decken der Baracken sind voutenartig gewölbt. Die Fußböden bestehen ausschließlich aus hartem Holz und nur in dem streng aseptisch zu haltenden gynäkologischen Operationsaal aus Marmor-Terrazzo. Die Heizung erfolgt mittels Dampf von dem hinter dem Verwaltungs-

gebäude liegenden Wirtschaftsgebäude, welches auch einen Raum für die Dynamen der elektrischen Beleuchtung enthält, die Entlüftung durch Saugung, während die Zuführung frischer Luft durch Druck stattfindet. In dem Wirtschaftsgebäude ist auch eine kleine Eismaschine aufgestellt, welche das im Sommer nentlebriche Eis liefert.

Eine durchaus musterghige Anlage ist das mit der chirurgischen Baracke in Verbindung stehende Operationshaus (Operating Theatre), welches gleichzeitig Lehrzwecken für die in der Nähe befindliche medicinische und chirurgische Universität dient (c und Abb. 4). Das Gebäude ist die Stiftung eines Herrn Wm. J. Syme, welcher 350 000 Doll. (etwa 1 1/2 Mill. Mark) dazu ansetzte, wozu 200 000 Doll. auf den Bau entfielen. Der Entwurf stammt von dem Architekten W. Wheeler Smiths und dem Dr. Ch. Mc Burney her und gelangte 1892 zur Ausführung. Das Gebäude ist im Mittelbau strassenseitig zwei, rückseitig drei Geschosse hoch, während die seitlichen Anbauten ein Geschos hoch sind. Der Hauptzugang befindet sich an der 59. Straße; von hier aus gelangt man zunächst in eine breite Eintrittshalle, welche die Treppe zu den Sitzen des Hörsaales enthält; der Hör- und Operationsaal bildet den Mittelpunkt der Anlage. Rechts von der Halle liegen zunächst einige Zimmer zur Vorbereitung der Narkose, ein Aufnahmerraum und auf der nordwestlichen Ecke ein kleiner Operationsraum für septische Fälle; links der Eingangshalle finden wir die Treppe zum Obergeschos, welche eine Dunkelkammer für den angrenzenden Photographiraum einschließt, ein Mikroskopzimmer und Bandageraum. Rückseitig liegen ein Bandagenlager, ein Raum zum Sterilisieren der Instrumente, ein Raum zum Waschen derselben und ein geräumiges Zimmer, an dessen Wänden in Glasschränken mit Eisengestüt das Instrumentarium untergebracht ist; dann folgt ein Raum, welcher eine Reihe Waschbecken und Schränke für das Zeug der operierenden Aerzte enthält. Ein kleiner Ankleideraum mit Waschbecken, Aborten usw. ist nach Süden zu vorgelagert. Auf der südwestlichen Ecke liegt dann noch ein kleiner Operationsraum für Sonderfälle, an welchen sich das Arztzimmer mit angrenzendem Waschraum anschließt. Im ersten Obergeschos befinden sich vier Räume, welche für frisch Operierte und solche, welche eine Beförderung in das Hospital nicht vertragen können, bestimmt und so eingerichtet sind, daß eine aseptische Behandlung leicht möglich ist. Im zweiten Obergeschos sind die Wärterinnen (Nurses) untergebracht, die ausschließlich für den Dienst im Operationshaus bestimmt sind. Als Heizung dient eine Dampfheizung; die Luft wird in einer Höhe von rd. 7 m außerhalb des Gebäudes entnommen, im Keller vorgeheizt und mit Druck in das Gebäude getrieben, während die verdorbene Luft durch einen großen, erwärmten Lüftungschlot abgeführt wird. In gesundheitlicher Beziehung ist das Gelände vortrefflich eingerichtet; die Fußböden bestehen überall aus Terrazzo, die Wandflächen sind etwa 2 m hoch mit weißem polierten italienischen Marmor bekleidet, darüber die Wand- und Deckenflächen mit spiegelglatten Putz versehen, welcher mit Glasfarbe gestrichen ist. Holzwerk ist fast ganz ausgeschlossen und selbst die großen Thürfüße bestehen aus einer mit Bronzebeschlägen versehenen Marmorplatte. Zur Beförderung der Operierten nach dem Obergeschos dient eine mit Asphaltplaster versehene geneigte Ebene, welche gegen einen Aufzug den Vorteil bietet, stets hell und lufzig zu sein und leicht gereinigt werden zu können. Bei den Räumen.

welche nicht mit Kranken belegt sind, nehmen die Thürflügel nicht die ganze Thüröffnung ein, sondern beginnen erst etwa 50 cm über dem Fußboden und sind nicht höher, als daß gerade ein Mensch verdeckt wird, so daß die Räume stets luftig und mit dem Gange in offener Verbindung sind. Der große Hörsaal hat ein steiles nach Norden gelegtes Oberlicht und ist bis in die kleinsten Winkel vorzüglich beleuchtet, wozu allerdings die polierten, weißen Marmorfloren der Wände nicht unwesentlich beitragen. Der Saal faßt 185 Sitzplätze, die aus Eisen mit hölzernen Rückenlehnen hergestellt, amphitheatralisch ansteigen. Die geneigte Ebene unter den Sitzen ist von Beton auf Drahtlattenrost mit Asphalt bergestellt; die zum Operationstisch hinabführenden Stufen bestehen aus Schiefer. Wasserpfanne mit Schlauchverschraubungen sind an verschiedenen Stellen so angebracht, daß eine leichte Reinigung der Sitze und der geneigten Ebene möglich ist.

Ein nach den besten und neuesten Erfahrungen erbautes Krankenhaus ist das neue Presbyterian Hospital auf dem Block zwischen der Madison und Park Avenue und der 70. und 71. Straße (Abb. 5), welches an der Stelle des 1889 fast vollständig niedergebrannten Hospitals nach den Plänen der Architekten J. C. Cady & Co. errichtet ist. Die Gebäude sind vollständig feuersicher in Stahlfachwerk erbaut und bilden eine ausprende, malerische Gruppe. Der Haupteingang befindet sich an der 70. Straße, woselbst der Operationspavillon, das Verwaltungsgebäude und die große öffentliche Klinik belegen sind; an der 71. Straße liegen die fünfstöckigen medizinischen und chirurgischen Pavillons nebst einem besonderen chirurgischen Verwaltungsgebäude und an der Park Avenue ein zweiter chirurgischer Pavillon und das schon genannte Operationshaus. Die Mitte des Grundstückes nimmt das Wirtschaftsgebäude ein, während eine Backsteinsche hinter der an der Madison Avenue belegenen Anstaltskapelle errichtet ist. Die Krankengebäude stehen durch geschlossene eingeschossige Gänge mit einander in Verbindung; nur der Isolirpavillon ist mittels eines offenen Ganges zu erreichen. Die Pavillons enthalten 22 Säle mit 330 Betten und zahlreiche Einzelzimmer für zahlende Kranke. Mehrere Einzelzimmer in der Nähe der großen für 16 bis 20 Betten bestimmten Krankensäle dienen für Schwerkranke und Sterbende, um diese dem Anblick der übrigen Kranken zu entziehen. Um Ekel erregende Kranke abzusondern, dienen in den großen Sälen auch sehr praktische zerlegbare Bettstühle aus hartem Holz mit Leinen bespannt. Die Krankensäle sind sehr gut beleuchtet und in Rücksicht auf die große Hitze im Sommer mit der Langseite nach Norden und Süden gerichtet. Die Höhe der Säle beträgt 4,5 m. Die Entlüftung erfolgt durch Canäle nach dem an der südwestlichen Ecke des Grundstückes neben der öffentlichen Klinik errichteten großen Entlüftungsturm, in welchem große durch Dampf getriebene Entlüftungsfügel die Luft aus den verschiedenen Gebäuden absaugen. Nur das Isolirhaus (Abb. 7) hat eine eigene Entlüftungsanlage erhalten, um eine Übertragung ansteckender Krankheiten nach den anderen Gebäuden zu vermeiden. Die frische Luft wird in angemessener Höhe entnommen und vorgewärmt in die einzelnen Krankensäle gepreßt. Die Heizung erfolgt mittels warmer, durch Dampf erwärmter Luft, welche vom Keller in Canälen der Umfassungsmaße aufsteigend in halber Geschwindigkeit austritt.

Der medizinische Pavillon (Fig. 8) enthält einen Mittelbau, in welchem sich ein Personenaufzug, in der Treppeneinführung

legend, Abort, Baderäume, Theeküche, Speisezimmer der Wärterinnen und Kranken, sowie Ruheräume befinden. Westlich an denselben grenzt die Frauenabteilung mit Sälen für 18 Betten und 2 Isolirräume, östlich die Männerabteilung mit 2 Sälen in jedem Geschloß für 16 und 11 Betten.

Die chirurgischen Pavillons (Abb. 9 und 10) grenzen östlich und westlich an das chirurgische Verwaltungsgebäude (Abb. 6), welches eine größere Anzahl Ruheräume enthält, im übrigen aber ähnlich wie der Mittelbau der medizinischen Abteilung eingerichtet ist. Die Pavillons stehen mit dem chirurgischen Verwaltungsgebäude durch kurze Gänge in Verbindung und enthalten in jedem Geschloß Säle für 14, 10 und 19 Betten, sowie 2 Isolirräume. Das Isolirhaus (Abb. 7) ist so angelegt, daß sich neben jedem Krankenzimmer ein Raum für die Wärterin befindet und beide Räume durch einen gemeinschaftlichen kleinen Vorflur, welcher sich nach der das Gebäude umgebenden offenen Halle öffnet, mit einander verbunden sind. Die Wärterinnen dieses Pavillons dürfen die übrigen Gebäude nicht betreten. Die Fußböden bestehen aus Asphalt, die Wände und Decken sind mit glattem Putz überzogen und mit Oelfarbe gestrichen. Für Deliranten und Irre sind einige Zellen vorhanden, deren Fußböden, Wände und Decken gepolstert und mit Leder überzogen sind und die durch kleine vergitterte Fenster beleuchtet werden; auch in der Zellentür befindet sich eine kleine vergitterte Öffnung, deren Gitterstäbe ebenfalls umpolstert sind.

Das Operationshaus (Abb. 11) ist kleiner, als bei dem Roosevelt Hospital; es enthält einen Hörsaal für 100 Sitzplätze, daneben das Instrumentarium, den Raum zur Vorbereitung der Narkose, welcher mit dem Aufzug in Verbindung steht, ein Waschzimmer und einen Mikroskopraum; außerdem sind noch drei größere Räume für chirurgische Operationen mit den zugehörigen Nebenräumen vorhanden. Der große Hörsaal hat sowohl Ober- als Seitenlicht und ist an den Wandflächen mit polierten Marmortafeln bekleidet. Zur künstlichen Beleuchtung dient sowohl Gas, als auch Elektrizität.

Schließlich ist noch die öffentliche Klinik (dispensary), Abb. 12, zu erwähnen, ein im Verhältnis zum Umfang der Anstalt sehr großes Gebäude, welches in der Mitte eine über 30 m lange Wartehalle enthält, die auf beiden Seiten von den Sprechzimmern, welche mit den nötigen Instrumenten ausgestattet sind, begrenzt wird. Die Halle ist von der Straße unmittelbar zugänglich, während die auf der Nordostseite des Gebäudes belegene Apotheke sowohl von der Straße, als von dem Verwaltungsgebäude zugänglich ist.

Das Hospital behandelte im Jahre 1892 eine Anzahl von 4133 Personen und hiervon 4174 frei; die Ambulanz wurde 1730 Mal zur Hilfe angerufen und die öffentliche Klinik mit 32427 Besuchen, 9349 Krankenbehandlungen, 5243 Frei- und 22410 bezahlten Recepten in Anspruch genommen.

III.

Krankenhäuser in Boston.

(Abbildungen 13 u. 14 auf Blatt 8.)

Von den 15 Krankenhäusern Boston, von denen zwei städtisch sind, ist das Stadt-Hospital (City Hospital) bei weitem das größte (vergl. das nebenstehende Vogelschaubild). Im Südwesten der Stadt gelegen, nimmt es den Block zwischen der Harrison Avenue, Concord-, Albany- und Springfield-Straße ein. Die Gebäude wurden mit einem Aufwande von

610000 Doll. = rd. 2 1/2 Mill. Mark in den Jahren 1861 bis 1864 errichtet; eine Anzahl Baracken ist später hinzugekommen und die Baukosten erhöhten sich dadurch bis zum Jahre 1893 auf über 1 Mill. Dollar. Die Anstalt umfasst 468 Krankbetten.

Den Mittelpunkt der Anlage nimmt das mit einer hohen Kuppel gekrönte und mit einem Porticus versehene Verwaltungsgebäude ein; daran schließen sich rechts und links, durch offene Gänge mit dem Verwaltungsgebäude verbunden, zweistöckige Pavillons für zahlende Kranke und an diese, ebenfalls durch offene Gänge in allen Geschossen mit den vorgenannten Gebäuden verbunden, die zweistöckigen Pavillons mit den großen von O. nach W. gerichteten Sälen, sodafs vor dem Verwaltungsgebäude ein grosser Gartenplatz entsteht. Die südlichen Pavillons sind für äufsere, die nördlichen für innere Kranke bestimmt; die Trennung der Geschlechter erfolgt nach Geschossen. Hinter dem Verwaltungsgebäude liegt das Operationshaus und hinter diesem die Waschanstalt und das Kessel- und Maschinenhaus, während die Küche nördlich vom Operationshaus, hinter dem Pavillon für innere zahlende Kranke belegen ist. Hinter der allgemeinen äufsern Abtheilung folgt zunächst eine eiserne Baracke für ansteckende Kranke, dann eine

Baracke für Scharlach, eine gleichgrofse für Diphtherie und endlich ein gynäkologischer zweistöckiger Pavillon. Die Nordwestecke ist als grosser Rasenplatz freigelassen und dient im Sommer oder bei Seuchen zur Aufstellung eines geräumigen Zeltlagers, eine nachahmenswerthe Einrichtung, welche eine gründliche Reinigung und Entlüftung der grossen Pavillonsäle und Baracken ermöglicht. Die grossen Pavillons haben einen T-förmigen Grundrifs mit den Krankensälen in der Mitte, während die Querbauten Theeküchen, Waschküchen, Bäder, Aborte und Wärterzimmer enthalten. Die Säle sind für 28 Betten bestimmt, 9 m breit und 21 m lang, bei einer lichten Höhe von 4,50 m, sodafs auf jedes Krankbett ein Luftvolumen von 30 cbm kommt. Die mit diesen Pavillons in Verbindung stehenden Gebäude für zahlende Kranke haben eine Reihe Einzelzimmer an einem Quergange und in der Mitte einen Saal für 11 Betten, sowie die erforderlichen Nebenräume. Die Fenster reichen von der Decke bis auf 0,30 m vom Fußboden; die Wände haben einen hellgelben Oelfarbenanstrich erhalten. Die Gebäude sind mit Dampf-Luftbeheizung versehen, deren Canäle in den Aufsenmauern liegen, während die verdorrte Luft zwischen den Betten abgezogen wird. Die Baracken haben daneben Firstlüftung. Bemerkenswerth ist noch die an der Albany-Strafse belegene Ambulanzstation. Das Erdgeschofs enthält Räume für die Ambulanz, Wagen, Geschirrkammer und 5 Pferdeöfste, deren Thüren sich nach dem Wagenraum beim Anruf der Ambulanz öffnen, sodafs

die hierzu abgerichteten Pferde an ihre Plätze laufen können, während sich im Obergeschofs die Schlafräume der Bedienungsmannschaft befinden, welche sich beim Anruf an einer Messingstange durch ein Loch in der Decke in den Stallraum hinablassen kann. Diese Einrichtungen bewirken, dafs die Ambulanz in denkbar kürzester Zeit nach dem Anruf ausrücken kann.

Die von Jahr zu Jahr zunehmende Ueberfüllung des City Hospital hat dazu geführt, in der Nähe der Anstalt ein besonderes Hospital für ansteckende Krankheiten zu errichten, das sog. Chester-park Hospital. Es ist noch im Bau begriffen und besteht aus zwei grossen, zweigeschossigen Krankenspavillons, welchen später noch ein dritter hinzugefügt werden soll. Auch bei diesem Krankenhaus sind die einzelnen Gebäude durch bedeckte Gänge im Erdgeschofs mit einander verbunden. Der Eingang zu dem mit einer hohen Mauer umgebenen Grundstück befindet sich an der East-Chester-Avenue (Abb. 13) und wird

durch ein stattliches Thorgebäude gebildet, in dem sich die Räume für den Portner, ferner Aufnahme-, Untersuchungs- und Wartezimmer mit den zugehörigen Nebenräumen befinden. In der Mitte des Grundstücks, zwischen den beiden Krankenspavillons, liegt das Verwaltungsgebäude mit einer achtseitigen Empfangshalle, welche durch kurze Flure mit den vorhergenannten



Stadt-Hospital in Boston.

Gängen in Verbindung steht. Hinter dem Verwaltungsgebäude und mit diesem ebenfalls durch einen Gang verbunden, ist das Wirtschaftsgebäude geplant, das im Erdgeschofs die Küche, Backerei, Milch-, Eis- und Vorrathsräume, sowie Speisezimmer für die Angestellten, im Obergeschofs die Schlaf- und Baderäume für dieselben aufnehmen soll. Die Waschküche mit der Desinfectionsanstalt befindet sich in einem besonderen Gebäude an der südwestlichen Ecke des Grundstücks, während die nordwestliche Ecke das Wärterinnenhaus einnimmt. Die mit der Längsachse von Südwest nach Nordost gerichteten Krankenspavillons werden in jedem Geschofs durch einen Mittel- und zwei Quergänge, welche letztere zur Lüftung dienen, in 8 Abtheilungen zerlegt. Die Quergänge trennen die einer bestimmten Gattung von ansteckenden Krankheiten dienenden Abtheilungen. An die vorderen schließen sich zunächst zwei Beobachtungsräume an, welche so gebaut sind, dafs eine leichte Reinigung der Wände, Decken und Fußböden möglich ist; die Wandflächen sind mit weissen emailirten Steinen verkleidet, die Fußböden mit Asphaltpflaster versehen. Hinter dem zweiten Quergange liegt die Abtheilung der Genesenden. Sie besteht aus drei Einzelzimmern und einem viereckigen, für 10 Betten berechneten Krankensale. Jede Abtheilung hat ihre eigenen Bäder, Aborte und sonstigen Nebenräume. Zwischen den Beobachtungsräumen liegt das Treppenhaus und der Personeneinstiegsraum, sowie eine schmale, wohl mehr aus architektonischen Rücksichten geplante Loggia. Die Gebäude

sollen massiv und feuersicher ausgeführt werden. Zu den Umfassungsmauern sind ausgesuchte gewöhnliche Barsteine, zu den Fenster- und Thürumrahmungen weißer Marmor bestimmt. Die Dächer werden aus einer Mischung von Thier und Sand (Holcemen) hergestellt. Die Fußböden der Krankenzimmer, mit Ausnahme der Beleuchtungsräume, werden aus Georgia pine ausgeführt, die Flurgänge erhalten Marmorterrazzo und Wandfliesen; die Wandflächen sollen mit Cement glatt geputzt werden. Die lichte Höhe der Räume beträgt 4,10 m und auf jedes Krankentbett sind 56,50 cbm Luftraum und 13 qm Bodenfläche gerechnet; auf 1 qm Fensterfläche kommt ein Luftraum von 22 cbm. Ohne Einrechnung der Centralheizung, der Aufzüge und elektrischen Beleuchtungsanlage sind die Baukosten anschlagsmäßig auf 41717 Doll. für das Thorhaus, 74678 Doll. für das Verwaltungsgebäude mit Gängen und 87190,50 Doll. für einen Krankenpavillon festgestellt. Der Entwurf an dem Hospital stammt von dem begabten städtischen Architekten Edmund M. Wheelwright.

Ebenfalls städtisch ist das Long Island Hospital (Abb. 14), auf einer Insel im Hafen gelegen, ein Barackenlazareth mit 176 Betten und für arme Kranke bestimmt. Die mit einem überhöhten Kellergeschoss versehenen Krankensäle sind in drei Flügeln unmittelbar aneinander gereiht; die Säle enthalten 18 bis 32 Betten, sowie einen Isolirraum und ein Wärterzimmer. Die Flügel sind jedem Flügel als gesonderter Anbau, welcher gleichzeitig auch die Aborte enthält, angefügt; diesen Anbauten gegenüber und mit den Krankensälen in Verbindung stehend, sind Tagerräume (sun rooms) vorgesehen. In einem besonderen Vorbau enthält jeder Flügel eine Reihe Isolirzimmer für ein bis drei Betten mit den zugehörigen Abort- und Baderäumen, Wärterzimmern usw. Die Flügel sind untereinander durch breite, luftige Gänge verbunden, welche rückseitig einen Operationsraum, sowie Isolirzimmer, Wohn- und Speisezimmer der Wärterinnen enthalten. Vor dem mittleren Flügel, nach der Straße vorspringend, liegt das Verwaltungsgebäude, welches die Zimmer des leitenden Arztes, der Oberin und die Apotheke aufnimmt. Die Gebäude sind aus Holzfachwerk errichtet; dabei sind die weiten Fache in ordtlicher Weise mit Bohlen in Abständen von rd. 0,30 m ausgefüllt, welche auf die Schwellen und Holmböcke aufgenagelt und theils mit Drahtgittern, theils mit Holzlaten-Cement-Putz überzogen wurden. Die Innenseite der Gänge ist nicht geputzt. Die Außenwände der Krankensäle sind ausgemauert. Die Heizung erfolgt von dem Kesselhause des in der Nähe belegenen Armenhauses, ebenso die elektrische Beleuchtung. Jeder Krankensaal enthält einen geheizten Sangeschlot. Die Kosten der Hospitalanlage betragen über 95 000 Doll.

Von den übrigen Krankenanstalten Boston's ist noch das Massachusetts General Hospital, im Nordwesten der Stadt in der Nähe des Charles-River gelegen, zu erwähnen. Es ist eine Anlage, welche in ihren älteren Theilen aus dem Anfange dieses Jahrhunderts stammt. Das Hauptgebäude ist zweistöckig mit niedrigen Sälen für je 20 Betten, die neueren Krankengebäude sind einstöckig mit Mittelgang, welcher seitliches Oberlicht erhält. Auch bei diesem Krankenhaus stehen die verschiedenen Gebäude durch geschlossene Gänge in Verbindung, deren Holzfussböden mit Gummiläufen belegt sind, welche sich angeblich gut bewährt haben, aber einen unansehnlichen Eindruck machen.

IV.

Das Pennsylvania-Hospital in Philadelphia.

(Abbildungen 15 u. 16 auf Blatt 8.)

Philadelphia besitzt über 25 allgemeine Krankenhäuser, daneben noch eine Anzahl Privat- und öffentliche Kliniken. Das älteste und bedeutendste Krankenhaus ist das Pennsylvania-Hospital, dessen Gründung auf Benjamin Franklin zurückgeführt wird. Die älteren, theilweise noch aus dem Jahre 1755 stehenden Gebäude zeigen nichts bemerkenswerthes; an das mit einer Kuppel gekrönte und einer Halle versehene Verwaltungsgebäude schloßen sich rechts und links zweigeschossige Flügelläute an, welche die niedrigen, zweiseitig beleuchteten Krankensäle enthalten, deren Decken von zwei Reihen Säulen getragen werden. In neuerer Zeit hat die Anlage durch die Errichtung neuer Pavillons an der Spruce Street eine erhebliche Erweiterung erfahren. Die Pavillons sind von Norden nach Süden gerichtet, so daß die großen Krankensäle Ost- und Westlich erhalten. Die seitlichen Pavillons sind zwei, der Mittelpavillon drei Stockwerke über einem erhöhten Kellergeschoss hoch. Straßenseitig befinden sich die Theeküchen, Baderäume usw., während hofseitig die Krankensäle, jeder für 20 Betten, belegen sind. Die Säle sind in den Ecken stark abgerichtet und haben nach Süden einen kleinen Tagesraum; in der Mitte steht ein weiter Entlüftungsschlot mit Kaminfeuer. Der mittlere Pavillon enthält eine Gedenkstätte zum Andenken an den früheren Vorsitzenden des Verwaltungsraths Wistar Morris, sowie im Erdgeschoss einen Krankensaal für Sonderfälle mit zugehörigem Operationsraum und im Obergeschosse einen kleinen und einen großen gynäkologischen Operationssaal mit den zugehörigen Nebenräumen. Die Pavillons, welche durch geschlossene Gänge miteinander verbunden sind, haben einen Abstand von 15 m; die großen Krankensäle sind 10,50 m breit, 18 m lang und 4 m hoch, so daß bei einem Belag von 20 Betten auf jedes Bett ein Luftraum von 37,80 cbm kommt. Die Gebäude waren im Herbst 1893 noch im Bau begriffen. Die Umfassungswände werden massiv, die Decken aber aus Bohlenbalken, wie solche in den Vereinigten Staaten üblich sind, ausgeführt. Feuersicher und hygienisch zweckmäßig kann eine derartige Bauweise nicht genannt werden. Die Pläne zu dem neuen Krankenhaus sind von dem Architekten Addison Hutton in Philadelphia entworfen, welchem auch die Ausführung obliegt.

V.

Militär-Lazareth.

(Abbildungen 17 bis 19 auf Blatt 8.)

Die Militär-Lazarethe der Vereinigten Staaten sind durch den Bürgerkrieg in den sechziger Jahren zu einer gewissen Berühmtheit gelangt. Mit praktischem Blick und großem Geschick angelegt, fand bei ihnen die Baracke die ausgedehnteste Anwendung und durch eine geschickte Aufstellung der Baracken, staffelförmig oder strahlenförmig um einen runden oder viereckigen Platz, konnte eine große Anzahl Kranker auf einem verhältnismäßig kleinen Raume unter Wahrung des für jede Baracke erforderlichen Licht- und Lufttraumes untergebracht werden. So faßte z. B. das Mower U. S. Hospital 3600 Betten. Bekanntlich haben die amerikanischen Militär-Lazarethe auch als Muster bei den Lazarethanlagen in den Kriegen von 1866 und 1870 und bei dem Ban stehender Hospitaler auf dem

europäischen Festlande gedient. Da die Armee der Vereinigten Staaten jetzt nur noch 20 000 Mann zählt, diese aber in kleinen Abtheilungen auf vorgeschobenen Posten, namentlich in der Nähe der Indianer-Reservationen, vertheilt sind, so bestehen die heutigen Militär Lazarethe aus nur kleinen Anlagen, welche aber innerhalb der Beachtung werth sind. Für den Bau dieser Lazarethe (Post Hospitals) sind vom Armycommando in Washington besondere Vorschriften erlassen. Diese beziehen sich sowohl auf stehende Lazarethe (Regulation Hospitals) als auf vorübergehende (Provisional H.); die Zeichnungen zu den Lazarethen werden unter Mitwirkung des Generalarztes der Armee (Surgeon General) ausgearbeitet. Die wichtigsten Bestimmungen der für Militär-Lazarethe erlassenen Vorschriften sind folgende: Der Erdgeschossfußboden muß mindestens 45 cm über dem Erdboden liegen, in warmen Gegenden und dort wo Malaria herrscht mindestens 0,90 m auf Pfeilern oder offenen Bögen, deren Oeffnungen durch Lattenwerk geschlossen sind. In kalten Gegenden an der Nordgrenze oder dort, wo die Temperatur unter 20° F. sinkt, sollen die Krankenräume eine Höhe von 3,60 m erhalten, die Doppel Fenster 2,10 m hoch, 0,90 m breit werden. Die stehenden Lazarethe sollen thunlichst mit massiven Umfangswänden versehen werden. Abb. 17 zeigt den Grundriß eines stehenden Lazarethes mit 2 Sälen für 12 und 18 Betten. Der zweigeschossige Mittel-

bau enthält im Erdgeschosse das Geschäftszimmer, die Apotheke, Wartezimmer und Badernum mit Aborten, im Obergeschosse die Wohnräume der Wartebdiensten. Der Krankensaal für 12 Betten ist 7,35 m breit, 12,70 m hoch, 4,20 m hoch, sodas auf jedes Bett ein Laufraum von 32,70 cm entfällt. Rings um das Gebäude zieht sich eine 3 m weite offene Halle, welche mit den Krankenstuden unmittelbar in Verbindung steht. Die Küche mit einem Speisezimmer für die Angestellten, sowie einige Wohnräume sind in einem besonderen Gebäude untergebracht. Die äußeren Mauern sind von Hand-Barnsteinen mit Luftschicht 0,38 m stark ausgeführt, die Grundmauern bis zum Erdgeschosse in Cement gemauert; die Decken und das Dachwerk sind aus Bohlen gebildet, das Dach ist mit Schiefer gedeckt. Die Heizung erfolgt mit Dampf von den im Keller aufgestellten Dampfkeesseln. In Abb. 18 ist eine ähnliche Anlage dargestellt, nur mit dem Unterschiede, daß diese Gebäude ganz aus Holz errichtet sind und das Wirthschaftsgebäude unmittelbar an das Lazarethgebäude stößt. Abb. 19 zeigt die Anlage eines provisorischen Lazarethes für 6 bis 8 Betten; der 7,20 m im Quadrat große Krankensaal ist durch einen Lüftungsgang von den Verwaltungsräumen getrennt.

Braunschweig.

Hans Pfeifer,
Herzogl. Bau Rath.

Die König Karls-Brücke über den Neckar zwischen Stuttgart und Cannstatt.

Vom Präsidenten von Leibbrand in Stuttgart.

(Mit Abbildungen auf Blatt 10 bis 15 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

I. Voruntersuchungen, Vorverhandlungen und Beschlüsse aus der über den Brückenbau.

Bestehende Verbindungen zwischen Stuttgart und Cannstatt.

Die durch G. Chr. E. von Etzel in den Jahren 1835 bis 1838 erbaute 133 m lange, 19,88 m breite, aus 5 Steinkbögen von je 18,62 m Lichtweite bestehende Wilhelmsbrücke bildete die einzige fahrbare Straßenverbindung der Stadt Stuttgart und ihrer Vorstadt Berg zunächst mit der Stadt Cannstatt und weiterhin mit dem Remsthal. Ihre Lago war seinerzeit gegeben durch den Verkehr, wie er seit Jahrhunderten von Heilbronn und Ludwigsburg her auf dem Wege nach Gmünd und Nürnberg das alte Cannstatt durchzog, an dem ehemals zunächst der Brücke gelegenen Reichspostamt, dem dortigen Hauptzollamt und dem unterhalb der Brücke gelegenen Hafen für die Neckarschiffahrt vorüber, die Residenzstadt zur Seite lassend. Stuttgart zählte damals nur 40 000, Cannstatt 4500 Einwohner.

Seit der Erbauung der Eisenbahn sind aber die Verkehrsverhältnisse ganz andere geworden; in dem Maße, wie sich die Bahnhöfe zu Verkehrsmittelpunkten ausbildeten und der durchgehende Landstraßenverkehr an Bedeutung verlor, mit der Zunahme der Bevölkerung von Stuttgart und Cannstatt und insbesondere mit der raschen gewerblichen Entwicklung leider Stütze erwies sich die Wilhelmsbrücke mehr und mehr als ungenügend.

Auch in wasserbautechnischer Beziehung ist die Wilhelmsbrücke nicht unbedenklich. Seit nämlich das alte Bett

für Hochwasser im Seelberg in Cannstatt nahezu vollständig überbaut worden ist, drängt fast alles Hochwasser der Wilhelmsbrücke zu. Sie ist zwar weiter angelegt worden als die zuvor bestandene alte Holzbrücke, welche nur 386 qm Hochwasserdurchlassprofil hatte, während der Wilhelmsbrücke 466 qm gegeben werden konnten; allein dies reicht weit aus nicht zu zum Durchgang des größten bekannten Hochwassers von 1824, das 2000 cm in der Secunde führte; die Brücke vermag vielmehr, auch wenn sie in allen 5 Oeffnungen voll läuft und das Wasser bis an die Fahrlahn aufgestaut ist, nach den bestehenden Flnsverhältnissen nur 1400 cm durchzulassen. Der Rest mit 600 cm muß sich seinen Weg theils durch den Seelberg oberhalb Cannstatt, theils durch die Marktraße unmittelbar neben der Brücke erzwingen. Bei dem nur 1200 cm secundlich abfließenden Hochwasser vom December 1882 traten z. B. 370 cm in die niedriger gelegenen Stadtheile von Cannstatt in der Nähe der Wilhelmsbrücke ein.

Für die weitere Entwicklung Stuttgarts war eine neue, den veränderten Verhältnissen Rechnung tragende Verbindung zwischen Stuttgart und Cannstatt notwendig; für die Entlastung des Stuttgarter Güterbahnhofes mußte eine neue Brücke in hohem Grade wünschenswerth erscheinen; auch militärische Interessen konnten durch ein solches Bauwerk mit Rücksicht auf den neuen großen bei Cannstatt gelegenen Exercierplatz wesentlich gefördert werden; besonders aber sollte der Verkehr in den Tagen des Volksfestes, wenn aus allen Theilen des Landes das schwäbische Volk in Cannstatt

zusammenströmte, um in Gegenwart seines Königs die Fortschritte der vaterländischen Landwirthschaft zu betrachten und sich während mehrerer Tage mit mancherlei Vergnügungen zu ergötzen, seines bisherigen nicht ungefährlichen Charakters entkleidet und einem längst empfundenen Bedürfnis entsprechend erleichtert werden.

Beiträge der Bethelligten zum Brückenbau.

Ein am 7. Februar 1891 unter dem Vorsitz des Staatsministers des Innern von Schmid stattgehabter Zusammentreff mit sämtlichen Interessenten führte erfreulicherweise zu einem befriedigenden Ergebnisse. Die Stadt Stuttgart ließ ihre bisherigen Einwendungen gegen die staatlichen Entwürfe fallen, sie sicherte einen Beitrag von 200 000 \mathcal{M} zu, auch verpflichtete sie sich zur Beleuchtung der Brücke und deren Zufahrten auf Stuttgarter Markung; die Stadt Cannstatt erbot sich zu einem baren Beitrag von 50 000 \mathcal{M} . zu unentgeltlicher Ueberlassung des für den Brückenbau dauernd und vorübergehend notwendigen Areals auf ihrer Markung, zur Herstellung und Unterhaltung der Brückenzufahrt auf Cannstatter Seite, sowie zweier Rampen zum Wasen hinab und einer Zufahrt zum Cannstatter Bahnhof, endlich übernahm sie die Beleuchtung der Brücke auf ihrer Markung; die Amtskörperschaft Cannstatt sagte einen Baubeitrag von 20 000 \mathcal{M} zu, und endlich leistete die Eisenbahnverwaltung als Entgelt für den Wegfall der ihr obliegenden Last der Unterhaltung des Gitterstegs einen Zuschuss von 20 000 \mathcal{M} . den sie später auf 24 000 \mathcal{M} erhöhte. Die Militärverwaltung hat keinen Zuschuss gegeben. So waren im ganzen 290 000 Arbeitsträge gesichert und staatlicherseits war daher rund noch 1 000 000 \mathcal{M} anzubringen.

Genehmigung des Brückenbaues.

Am 21. Juli 1891 genehmigte Seine Majestät der König Karl I. die Inangriffnahme der Bauanlage, dabei wurde gutgeheißen, daß das Ergebnis der Gründungsarbeiten abgewartet werden müsse, ehe darüber Entscheidung getroffen werden könne, ob eine Stein- oder Eisenbrücke auszuführen sei.

II. Geschichte der Bauausführung.

Grunderwerbungen und Beschaffung von Arbeitsplätzen.

Nach Genehmigung des Brückenbaues wurden sofort die zu denselben nöthigen Grunderwerbungen und Grundstücks-pachtungen vorgenommen.

Im Besitz des größten Theils des in Betracht kommenden Areals auf Stuttgarter Markung dieselbe des Mühlenkanals stand die K. Staatsfinanzverwaltung, welche der K. Straßensbauverwaltung die zur Brücke und deren linker Zufahrt bleibend erforderlichen, sowie auch die nur vorübergehend für Bauzwecke nöthigen Flächen gegen Bezahlung des darauf entfallenden Pachtgeldes und gegen Abtretung der nach Herstellung des nördlichen Theils der Dammstraße zwischen dieser und der neuen Brücken Zufahrtstraße entbehrlich wendenden Strecke der Cannstatter Staatsstraße zur Verfügung gestellt hat.

Die K. Eisenbahnverwaltung überließ der Straßensbauverwaltung zur Herstellung der linken Brücken Zufahrt den

in ihrem Eigenthum befindlichen, auf Stuttgarter Markung gelegenen Fußweg samt dem eisernen Gittersteg unentgeltlich.

Auf der Cannstatter Markung — jenseit des Flosskanals — handelte es sich in der Hauptsache um Grund und Boden der Stadt Cannstatt selbst. Mit ihr wurde die Vereinbarung getroffen, daß sie zu den Pfeilern und Treppenanlagen der neuen Brücke den erforderlichen Grund und Boden auf der Berger Insel und dem sogenannten Stadtwasen in das Eigenthum der K. Straßensbauverwaltung üblte und derselben das dauernde Recht einräume, das unter der Brücke befindliche, sowie das daran grenzende städtische Areal für die Zwecke der Brücke unentgeltlich betreten und benutzen zu dürfen. Außerdem hat sich die Stadt verpflichtet, über die Dauer des Brückenbaues die zu Lager- und Werkplätzen nöthigen, in ihrem und im Privatbesitz befindlichen Flächen der Straßensbauverwaltung unentgeltlich zur Verfügung zu stellen und die zur Herstellung der Verlängerung der Königsstraße bis zum Ortpfeiler der Brücke, zu den beiden Rampen zum Wasen und zur Zufahrtstraße zum Güterbahnhof erforderlichen Flächen sofort zu erwerben, auch deren Benutzung als Werk- und Lagerplätze über die Bauzeit der Bauverwaltung kostenlos einzuräumen.

Für ausgesuchte Arbeitsplätze in zweckmäßiger Lage war damit in vollauf genügender Weise gesorgt worden; dieselben umfaßten einen Flächenraum von 3.1 ha.

Beschaffung von Steinen für den Brückenbau. Erwerbung eines Steinbruchs im württembergischen Schwarzwald.

Insolange die Herstellung einer gewölbten Steinbrücke in Frage stand, war beabsichtigt, die dem mittleren Buntsandstein angehörigen in großer Menge vorhandenen Waldfindlinge auf dem Kniebis im sogenannten Buchschladen zu verwenden, welche nach den im Jahre 1891 angestellten Versuchen eine Druckfestigkeit von 680 at. besaßen. Nachdem jedoch die Ausführung einer eisernen Brücke notwendig geworden war, wurde von den grobkörnigen, im Aeußeren nicht tadellosen Steinen vom Kniebis abgesehen, und den feinkörnigen gleichartig gefärbten oberen Buntsandsteinen vom Aischfeld bei Alpirsbach, welche nahezu vollständig frei von Einsparungen sind, und eine Druckfestigkeit von nicht unter 630 at. besitzen, der Vorzug gegeben.

Bei einem Bedarf von etwa 1700 ckm schien es zweckmäßig, einen unmittelbaren neben der Staatsstraße von Oberndorf nach Alpirsbach gelegenen, 8 ar großen Steinbruch mit etwa 3 m hoher abbaubarer Felswand um etwa 1400 \mathcal{M} zu erwerben.

Unfern davon, in der sogenannten Tenfelflüche bei Röhrenbach im Kinzigthal, konnte schöner Granit zum Aufbau der Ortpfeiler erhalten werden. Die Buntsandsteine und der Granit kamen in Alpirsbach zur Eisenbahn und wurden auf derselben bis Cannstatt geführt.

Vergebung der Arbeiten in getrennten Gruppen.

Die für die Aufstellung eines Brückenentwurfs vorgenommenen Grunduntersuchungen haben die Ergebnisse älterer Bohrungen auf Sauerwasser im Neckarbecken bei Cannstatt bestätigt, wonach hier eine ungewöhnlich große Unregelmäßigkeit der geognostischen Lagerungsverhältnisse vorhanden

ist; befindet man sich doch in der Nähe einer etwa 25 km langen geognostischen Trennungsspalte, die Höhenunterschiede der abgebrannten Lettenkohlen- und Muschelkalkschichten von etwa 70 m erkennen läßt; man mußte daher darauf gefaßt sein, daß sich auch innerhalb der Baugruben der einzelnen Pfeiler selbst unvorhergesehene Schwierigkeiten und Überraschungen ergeben, welche auf die Baukosten von wesentlichem Einfluß werden konnten. Diese Tatsache, sowie der Umstand, daß eine Überschreitung der genehmigten Bausumme unter allen Umständen verhütet werden sollte, ließ es als zweckmäßig erscheinen, den ganzen Bau nicht auf einmal, sondern in getrennten Gruppen zu vergeben. Dementsprechend erfolgte zuerst die Vergebung der Gründungsarbeiten und später, nachdem man über deren Umfang völlige Sicherheit gewonnen hatte, und ihren Kostenaufwand übersehen konnte, ist man zur Vervollendung der übrigen Arbeiten geschritten; erst zuletzt, als man sicher war, daß die bewilligten Gelder zureichen werden, ist an die architektonische und künstlerische Ausschmückung der Brücke herangetreten worden.

Fortgang der Bauausführung.

Der weitaus größte Theil der Baumaterialien mußte mit der Bahn herbeigeschafft werden.

Da der Bauplatz in der Nähe des Bahnhofes Cannstatt gelegen war, so war die Beifuhr der Materialien mittels Rollbahn zweckmäßig und dies um so mehr, als die Achsführwerke zur Insel und zum Berger Brückenvorplatz den großen Umweg über die Wilhelmbrücke zu nehmen hatten. Die zur Aufnahme zweier Gleise bestimmte Arbeitsbrücke führte vom westlichen Ende des Bahnhofes Cannstatt über die verlängerte Königsstraße und der neuen Brücke entlang über den Neckar und den Flosscanal zum Berger Brückenvorplatz. Die Höhenlage der Arbeitsbrücke ist derart gewählt worden, daß der aus den Baugruben der Pfeiler ausgehobene Boden auf der Brücke in die Auffüllungen der linken und rechten Brückenzufahrt abgeführt werden konnten.

Die Verbindung der Rollbahnen der Arbeitsbrücke mit denjenigen der Pfeilergerüste geschah mittels Weichenanlagen. Auf den Lager- und Werkplätzen befanden sich gleichfalls Gleisenlagen.

Nach dem Ergebnisse der Grunduntersuchungen vom Jahre 1888/89 glaubte man an der Stelle der beiden Endpfeiler in einer Tiefe von etwa $1\frac{1}{2}$ m unter Niederwasser auf eine Kieselstschichte rechnen zu dürfen, welche zur Aufnahme der Endpfeiler, denen eine beliebig breite Grundfläche gegeben, und bei denen daher der Druck auf die Unterlage mächtig gehalten werden konnte, genügend sicher erschien. Die Tiefe der Fundamentsohle unter dem Niederwasser war zu 2 m geplant. Der linke Endpfeiler konnte fast durchweg 0,7 bis 0,8 m unter Niederwasser auf festem Tuff und darunter liegendem Kiesel und Kies gegründet werden. Der rechte Endpfeiler dagegen brachte eine lebige Täuschung, indem der dieselbst angefahrne Kiesel sich nur auf die Hälfte der Baugrube erstreckte; in der anderen Hälfte fand er seine Fortsetzung durch schlammigen Kies auf 4 m dickem Letten. Auf solchen Grund konnte ein sicherer Stützpunkt für eine die Fundamentsohle mit 5 at. pressende Steinbrücke nicht gewonnen werden; Pfähle boten keinen genügenden

Ersatz für Fels; es wäre daher nur möglich gewesen, auch hier mit Luftdruck 9 bis 10 m tief bis auf die festen Mergel zu gründen, was einen Mehraufwand von etwa 100 000 M. zur Folge gehabt hätte. Hierzu standen keine Mittel zur Verfügung. Man entschloß sich deshalb ohne Weiteres zur Ausführung einer Stahl- (Martin-Eisen) Brücke, nachdem die Eisenpreise seit der erstmaligen Aufstellung des Vorschlags um wenigstens 25 % zurückgegangen waren. Eine Stahlbrücke drückt den Baugrund (Kies) des rechten Ortpfeilers nur mit 3 at., und hierfür erschien er tragfähig genug.

Die Reihenfolge für die 9 bis 10 m unter Niederwasser nach dem Luftdruckverfahren auf die festen Mergel der Lettenkohle zu gründenden Zwischenpfeiler ergab sich durch den Betriebsplan für die Aufstellung des Brückenoberbaues. Dementsprechend kamen nacheinander die Fundamente des rechten Treppenspfeilers, der beiden Fluspfeiler und schließlich des linken Treppenspfeilers zur Ausführung.

Im allgemeinen war der Arbeitsfortgang bei den Treppenspfeilern besser als bei den Fluspfeilern, was theilweise der Entbehrlichkeit der Aufstiegsvorrichtung bei jenen zuzuschreiben sein wird; von wesentlichem Einfluß waren auch Verbesserungen an den Betriebseinrichtungen, welche sich der Geschäftsleiter der Unternehmer angelegen sein ließen; die Arbeiter wurden außerdem allmählig durch den sicheren Betrieb und den lohnenden Verdienst zu gesteigerter Thätigkeit angereizt. Die höchste Leistung wurde am linken Treppenspfeiler erreicht, obwohl dort die Untergrundverhältnisse am ungünstigsten lagen und die gesamte Versenkungstiefe diejenige der übrigen Pfeiler übertraf. Die Materialentloerung erfolgte hier nicht auf den Gerüste in der Höhe der Arbeitsbrücke, sondern in Terrainhöhe, so daß eine wesentliche Ernsparnisung der Förderhöhe erzielt wurde. Auf einer schiefen Ebene wurden alsdann die Karren mit einer Winde auf die Arbeitsbrücke gezogen und von da in die Auffüllung abgeführt.

Die mit der Senkkastengründung durchfahrenen Schichten bestanden in schlammigem, durch Eisenoxydhydrat der kohlensäuren Wasser zum Theil tiefgelb gefärbtem Kies mit Broken von Sauerwasserkalk, in Schlammgrud mit Keuperletten, Muschelkalk- und Lettenkohlendolomit, plastischen blauen Letten (zersetzte Lettenkohlenmergel) und anstehender Lettenkohle. Die oberen weichen Mergellänke der letzteren wurden ausgegraben, und die Pfeiler erst in den darunter liegenden festen Mergellänken gegründet, welche, wie die Bohrungen ergeben haben, von großer Mächtigkeit sind. Die Dicke der Boden- und Gesteins-Schichten war in den einzelnen Pfeilern verschieden; am rechten Ufer traten die plastischen blauen Letten stärker hervor, am linken Ufer dagegen herrschte der zersetzte Lettenkohlendolomit vor; auch machte sich hier infolge der Einwirkung der Sauerwasserquellen auf der Insel eine größere Unregelmäßigkeit der Schichtenfolge überhaupt bemerkbar.

In der Fundamentgrube des Treppenspfeilers auf der Insel ist in der Tiefe von $4\frac{1}{2}$ m unter der Erdoberfläche eine Anzahl alter eichener dreiseitig zugespitzter Pfähle angetroffen worden, welche nach dem Urteil von Alterthumsforschern von einem Römerbau her stammen.

Wie schon oben angedeutet, sah sich die Bauverwaltung zu ihrem Leidwesen gezwungen, von der Ausführung einer

Steinbrücke infolge der am rechten Endpfeiler angetroffenen schlechten Untergrundverhältnisse abzusehen. Nachdem die Genehmigung zur Erstellung einer Brücke mit Martineisen-Überbau erteilt worden war, sind, um dem Spiel der geistigen Kräfte freien Raum zu geben, acht größere Brückenbau-Firmen zu einem Wettbewerb eingeladen worden, nämlich die Maschinenfabrik Eßlingen in Eßlingen, die Maschinenfabrik von Walde, Kado u. Erath in Steinbach O.A. Hall, die Maschinenbau-Aktiengesellschaft Nürnberg (Filiale Gustavsberg bei Mainz), das Eisenwerk Kaiserslautern, Philipp Holzmänn u. Comp. in Frankfurt a. M., die Actiengesellschaft für Bergbau, Eisen- und Stahlindustrie Union in Dortmund, die Actiengesellschaft Harkort in Duisburg a. Rh. und die Gutehoffnungshütte, Actienverein für Bergbau und Hüttenbetrieb in Oberhausen i. Rheinland. Die Grundlage für den Wettbewerb war der Entwurf der Verwaltung für eine Martineisen- oder Stahlbrücke. Als größte Belastung war 400 kg/qm in der Fahrspur, 500 kg/qm auf den Gehwegen, sowie der Uebergang einer Dampfwalze mit 20 t Gewicht vorgeschrieben. Der Winddruck sollte mit 150 kg/qm, der größte Temperaturunterschied mit 50° C. in Rechnung genommen werden. Die größte Inanspruchnahme auf Zug und Druck war für Schmiedeeisen auf 700, für Martineisen auf 1000, für Tiegelfeststahl auf 2000 at. festgesetzt worden.

Es kamen 6 Entwürfe ein. Die Forderungen bewegten sich zwischen 681 000 und 385 000 M. Besondere Erwähnung beanspruchte ein Entwurf der Maschinenbau-Aktiengesellschaft Nürnberg, bei welchem sichelförmige Bogenträger vorgeschlagen waren; ferner der von Oberingenieur Köhler bearbeitete Entwurf mit parabolförmigen Bogenträgern der Maschinenfabrik Eßlingen, welcher sich in der Hauptsache an den der Verwaltung anschloß. Nach weiteren Verhandlungen mit beiden Firmen entschied sich das Ministerium für den etwas umzugestaltenden Eßlinger Entwurf, besonders deshalb, weil derselbe eine bessere ästhetische Wirkung versprach, als die dem größeren Publicum ungewohnten sichelförmigen Träger des Nürnberger Entwurfs. Der Maschinenfabrik Eßlingen wurde demgemäß die Lieferung des eisernen Oberbaues der Brücke in weichem Martineisen im Gewicht von 1322 t um 422 000 M. übertragen. Der Maschinenfabrik Nürnberg dagegen ist für ihre im übrigen vorzügliche, sehr umfassende Arbeit eine Anerkennung im Betrag von 5000 M. zugewillt worden.

Nachdem der eiserne Überbau vergeben und die Gründung der Zwischenpfeiler nahezu zu Ende gebracht war, suchten sich also die hierfür nötigen Aufwendungen flüßchen lassen, wurde Ende Juli 1892 zur Vergabe der Arbeiten für den Aufbau sämtlicher Pfeiler geschrieben. Im Juli 1892 begannen die Pfeileraufbauten, bis Mitte December wurde der rechtsseitige End- und der Treppenfleiler bis Gesimshöhe, der rechtsufrige Endpfeiler und der linke Endpfeiler bis zur Auflagerhöhe fertig. Der außergewöhnlich kalte Winter 1892/93 erschwerte das Abtragen der 7 m bis 8 m hohen Erdwand über den Felsen im Steinbruch jedoch so sehr, daß sich die Wiederaufnahme der Steinbrucharbeiten bis zu Anfang April 1893 verzögerte. Von da ab wurde der Betrieb indessen so lebhaft gestaltet, daß wenigstens der Selbsttermin für die Vollendung aller Arbeiten eingehalten werden konnte.

In der mit der Maschinenfabrik Eßlingen vereinbarten Summe für die Herstellung des eisernen Überbaues war die Erstellung der Aufstellungserüste inbegriffen. Bei deren Anordnung mußte auf den ungehinderten Abgang des Eises, den Abfluß der Hochwasser, auf den Verkehr mit Flößen im Flößencanal, mit Schiffen auf dem Neckar, sowie auf den Fußgänger- und Fuhrwerksverkehr auf den Wegen der Insel und des Wasens, insbesondere an Volksfesten, Militär-Paraden usw. Rücksicht genommen werden. Diese Erüste waren der Bauverwaltung zur Benutzung bei der Montierung der Verzierungen des Eisenwerks und der Geländer, sowie auch zum Anstrich der Eisenconstruction und zu sonstigen Regierarbeiten aller Art kostenlos zu überlassen. Der Fortgang der Aufstellung des eisernen Überbaues wurde so festgestellt, daß mit den beiden Öffnungen auf der Cannstatter Seite zu beginnen war; nach diesen kamen die 2 Öffnungen auf der Stuttgarter Seite und zuletzt erst die Mittelloffnung über den Neckar an die Reihe.

Am 27. September 1892 ist mit der Aufstellung des Gerätes in der 1. Öffnung auf Cannstatter Seite, am 20. October mit der Aufstellung der Eisenconstruction begonnen worden und in demselben Jahr noch vor Eintritt des Winters wurden die beiden Öffnungen rechts vom Neckar bis auf den Belag aufgestellt. Mit der Aufstellung der beiden Öffnungen auf Stuttgarter Seite wurde am 8. Mai 1893 bzw. 8. Juni begonnen, mit der Mittelloffnung (Neckarklamm) am 1. Juli 1893 und am 19. August war der eiserne Überbau in allen Theilen fertiggestellt. Sehr förderlich war es, daß die Vernietungen in der Hauptsache in der Brückenbauwerkstätte in Cannstatt vollzogen werden konnten. Es wurden möglichst große Theile auf die Baustelle gefahren, hier mittels Krane gehoben und mit Rollbahn und Maschinenwagen zur Verwendungsstelle gebracht. Das Lösen der Keile unter den eisernen Bögen und das Freilegen der letzteren erfolgte am 5. und 7. August 1893.

Der umfangreichen Aufgabe der Prüfung des Entwurfs der Maschinenfabrik Eßlingen über den eisernen Überbau unterzog sich in dankenswerther Weise Prof. Dr. Weyrauch in Stuttgart mit zwei Ingenieuren der Verwaltung. Die sämtlichen Constructionstheile wurden hierbei auf das Sorgfältigste rechnungsmäßig geprüft. Infolgedessen erschienen theilweise Verstärkungen einzelner Theile mit einem Mehraufwand von 9600 M. rathsam. Als sich später der Gemeinderath von Stuttgart dem Gesuch der Maschinenfabrik von G. Kuhn in Berg anschloß, das dahingehende die Eisenconstruction so stark auszuführen, daß mit geladenen Eisenbahnwagen und mit sonstigen Lasten bis zu 40 t auf dem Pfeilerbelagung gefahren werden könne und dürfe, mußte eine weitere Verstärkung der Querverbindungen mit einem Aufwand von 4000 M. angeordnet werden und ein besonders schweres Profil der Haarnaschen Schwellenachsen zur Anwendung gelangen. Für den hienüber erwachsenen Mehraufwand trat die Pfeilerbelagungsgesellschaft ein.

In der 11 m breiten Fahrbahn befinden sich zwei Pfeilerbelaggleise, deren Anlage und Betrieb auf der Brücke und den im Eigenthum der Straßenaufverwaltung befindlichen Zufahrten der Gesellschaft der Stuttgarter Straßenaufnahme zum Zweck der Personen- und Güterverkehrs gestattet worden ist, und zwar zunächst für die Dauer der von der Stadt

Stuttgart an die Stuttgarter Pferdeisenbahngesellschaft verliehen Concession zur Anlage und zum Betrieb der Pferdeisenbahnlinien zwischen der Vorstadt Berg und Stuttgart, also bis zum 31. December 1919.

Die Ausführung der Bahnanlage auf der Brücke und der linken Zufahrt erfolgte gleichzeitig mit den Pflasterungen und der Chausseierung durch die Bauverwaltung auf Kosten der Gesellschaft.

Anfang October 1891 ist mit dem Bau der Brücke begonnen worden. Ende September 1893, also nach zwei

Jahren, war sie in allen Theilen vollendet. Auch die Arbeits- und Werkplätze waren auf den Tag der Eröffnung, am 27. September, geräumt und eingeebnet und sämtliche Gerüste entfernt.

III. Baubeschreibung.

1. Der der Ausführung zu Grunde liegende Entwurf.

(Abb. 1, 10 bis 12, Bl. 10 bis 12.)

Die Brücke ist als Bogenbrücke mit fünf Oeffnungen, massiven Pfeilern und Martinosen-Ueberbau aus vollwandigen, parabolisch gekrümmten Hauptträgern mit Kämpfer-



König Karls-Brücke über den Neckar zwischen Stuttgart und Cannstatt.

gelenken ausgeführt. Sie beginnt am linken Ufer des Mühlcanals auf der Markung Stuttgart und endigt an der Cannstatter Dammstraße, der stadtbauplanmäßig festgestellten Begrenzung des Baugbietes von Cannstatt gegen das Ueberschneunungsgebiet des Neckars. Von den vier Zwischenpfeilern stehen zwei an den Ufern des Neckars, die beiden andern auf der sogenannten Berger Insel und dem Cannstatter Wasen. Die einzelnen Bogen haben von links nach rechts Spann(Stütz-)weiten von 45,51 m, 48,00 m, 50,48 m, 48,00 m, 45,51 m und Pfeilhöhen von 4,375 m, 4,735 m, 4,855 m, 4,505 m, 3,695 m. Die Kämpfergelenke liegen in der Höhe 220,53 m über Normal-Null, d. i. 23 cm über dem höchsten bekannten Hochwasser v. J. 1824 mit 220,30 m. Die Lichtweiten der einzelnen Oeffnungen betragen in Hochwasserhöhe 45,01 m, 47,50 m, 49,98 m, 47,50 m, 45,01 m und die Gesamtlichtweite 235 m. Zwischen den äußersten Enden der Brüstungen über den Flügelmanern der Endpfeiler hat die Brücke eine Länge von 293,4 m.

Das Längenprofil hat sich aus constructiven Gründen gegenüber den ursprünglichen Aufstellungen etwas geändert; die linke Zufahrt steigt von der Staatsstraße beim Schwanen in Berg mit 1,2 % bis zum linken Endpfeiler der Brücke, wo die Fahrhahnmittle auf 225,79 m über N. N. liegt; von hier steigt die Fahrbahn nach einer Parabel $y^2 = p \cdot x = 20950,16 \cdot x$, welche im genannten Punkte die Steigungslinie der Zufahrt mit 1,2 % berührt. Für die Mitte der Brücke ergibt sich hierdurch die Höhe der Fahrbahnoberkante = 226,54 m. Von da aus fällt die Fahrbahn in einer stetigen Curve bis zum rechten Endpfeiler, der auf 224,92 m liegt. Die Curve berührt im Scheitel die Horizontale und im Endpunkte die Steigungslinie der rechten Zufahrt zwischen der Dammstraße und der Brücke von 2 %; sie hat die Gleichung

$$y = 2,36 \frac{x^2}{l^2} - 0,74 \frac{x^3}{l^3},$$

wobei $l = 125,35$ m ist. Die rechtsseitige Zufahrt zwischen

dem Eisenbahndurchlaß und der Dammstraße hat 3,36 % Ansteigung. Das bogenförmige Längenprofil der Brücke wirkt ästhetisch vollkommen befriedigend. Der höchste Punkt der Brückentafel hat die Höhe 226,58 m, er liegt 10,5 m über Niederwasser und 20,13 m über der tiefsten Fundamentfläche der Pfeiler.

Die lichte Breite der Brücke beträgt 18,0 m, wovon 11 m auf die Fahrbahn und je 3,5 m auf die beiderseitigen Gehwege entfallen. Die Fahrbahn hat 18 cm Wölbung und 4 % Seitengefäll; die Gehwege sind mit 2 % gegen die Brückenfahrbahn geneigt. Das Holzplaster und der Asphaltbelag ruhen auf Betonunterlagen über einem Zoreisenbelag.

2. Gründungsarbeiten.

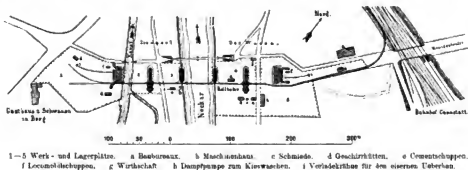
(Abb. 2, 4 bis 12. Bl. 10 bis 12. Bl. 13 bis 28. Bl. 13.)

Nachdem die in die Brückentafel fallenden Bläue auf der Insel und dem Cannstatter Wasen gefüllt und beiseitigt und der alte Fußweg zwischen dem Gittersteig über den Neckar und dem Eisenbahndurchlaß in den Kleinmann-

schen Garten verlegt worden waren, umgab man die an die Brücke anstoßenden Lager- und Werkplätze mit einem 2 m hohen Bauzaun.

Zur Aufbewahrung von Cement wurde zwischen der Baustelle und dem Bahnhof Cannstatt eine Hütte aus vertäfeltem Fachwerk mit 60 qm Bodenfläche errichtet, in welcher bequem 6 Eisenbahnwagen oder etwa 60 000 kg Cement untergebracht werden konnten. Die Unternehmer der Gründungsarbeiten erstellten für sich ein Bureaugebäude, eine Wirtschaftsbude für die Arbeiter, sowie einen größeren Schuppen zur Unterbringung der Luftdruckmaschinen usw. mit anstoßenden Magazinräumen.

Zur Herstellung von Rollbahnanlagen zwischen dem Cannstatter Bahnhof und den Arbeitsstätten wurde eine 535 m lange zweispurige Förderbrücke über die verlängerte Königsstraße hinweg, der neuen Brücke entlang bis zum Lagerplatz auf der Stuttgarter Seite mit durchweg 1/4 % Gefäll ausgeführt in Form einer Holzbrücke mit eingerammten Pfählen, aufgeschraubten Zangen und darübergelegten Streckbalken



mit Rollbahnschwellen. Auf letztere waren zwei Gleise mit 60 cm Spurweite in einer Entfernung von 1,70 m in der Geraden, 1,80 m in der Curve gelegt; die Brückentafel wurde mit 6 cm dicken Dielen abgedeckt. Die lichte Breite dieser Brücke betrug 3,20 m bzw. 3,40 m. Die Joche hatten eine Spannweite von 6 bis 8 m; nur die Öffnungen über den Neckar und den Flösscanal waren mit Rücksicht auf Hochwasser und Eisgänge 14 m weit und als Sprengwerke angeordnet; im Neckar wurden vor den Jochen noch Eisbrecher aus schräg eingerammten eisernen I-Balken aufgestellt. Die Ueberführung der Arbeitsbrücke über die verlängerte Königsstraße mit 12 m Weite ist als Hängwerk ausgeführt worden.

Zur Beförderung der Baumaterialien wurden eiserne Mühlkipper und Plateauwagen mit 60 Ctr. Tragkraft verwendet. Dem Eisenbahndamm entlang hatte man eine 50 m lange, 2,80 m breite, ein Rollbahngleis tragende Verladebühne angelegt, auf der auch Baumaterialien gelagert werden konnten.

Gründung der Endpfeiler.

Die Fundamente der Endpfeiler haben eine Länge von vgl. 15,0 bis 15,80 m und eine Breite von 17,5 m zwischen den Pylonen erhalten. Die Fundamentfläche der letzteren mißt 5,0/5,90 m.

Am linken Endpfeiler ist entlang dem Flösscanal und quer dazu an der oberen Seite der Baugrube ein Fangdamm hergestellt worden.

Da der Wasserstand des Neckars ein niedriger, auch kein allzugroßer Grundwasserandrang zu befürchten war, so

wurden die Baugruben nicht, wie vorgesehen, in einzelnen kleineren Abtheilungen nach einander, sondern an beiden Orten sofort in der ganzen Ausdehnung mit 1/2 facher Böschungsanlage ausgehoben. In der linksseitigen Baugrube hat man in mäßiger Tiefe festen Tuff angefahren; 70 cm unter Niederwasser ist auf diesen das Fundament aufgesetzt worden. Nur in der canalwärts gelegenen vorderen Ecke der Baugrube mußte eine Schlammrinne durchbrochen werden; dort wurde erst in der Tiefe von 2 m unter Niederwasser Kiesuntergrund erreicht.

Die Baugrube konnte durch zwei mit Locomobilen betriebene Centrifugalpumpen trocken gelegt werden, von denen die eine in den Probtschacht, die andere in die gegenüberliegende Ecke an dem tiefsten Punkt angesetzt wurde.

Das Fundament des rechten Endpfeilers sitzt gressentheils in der Tiefe von 214,60 m d. i. 1,80 m unter Niederwasser auf Kiesgrund und nur in dem hintern und flusswärts gelegenen Drittel der Baugrube 1 m unter Niederwasser auf Kiefelsol. Die Wände mußten hier während der Ausführung vorübergehend abgesperrt werden. Zur Beseitigung des Grund- und Sauerwassers sind an dem Probtschacht zwei Centrifugalpumpen mit je 150 mm Saugrohrweite aufgestellt und mittels eines Vorgeleges durch eine 12 pferdige Locomobile betrieben worden.

Die Fundamentkörper selbst sind mit Stampfbeton aus 1 Theil Portlandement und 12 Theilen reinem Kies mit

Sand und $\frac{1}{2}$ Steineinlagen aus Tuffsteinen, Muschelkalksteinen oder Sandsteinbrocken hergestellt worden.

Während des Betonierens wurde selbstverständlich ununterbrochen gepumpt und die Wasserhaltung erst aufgegeben, als die Betonschicht in der Höhe des Grundwasserspiegels abgehenden hatte.

Die Herstellung der Fundamente für die Flügelmauern der Endpfeiler bot keine Schwierigkeiten, da dieselben an der tiefsten Stelle nur bis auf Niederwasserhöhe hinabreichen.

Der Beton ist gleichfalls im Mischungsverhältnis 1 : 12 in etwa 30 cm hohen Schichten eingestampft worden. Auch hier war die Beigabe von 33% Kalk-, Sand- oder Tuffsteinen gestattet.

Gründung der Zwischenpfeiler.

Während der Gründungsarbeiten an den beiden Endpfeilern sind die Vorbereitungen für die Druckluftgründung der vier Zwischenpfeiler getroffen, die Maschinen zur Lufterzeugung aufgestellt, die Versenkungsgerüste errichtet und die Senkkasten montiert worden. Für die Unterbringung der Dampfmaschinen und Luftpumpen wurde auf dem Cannstatt zunächst gelegenen Werkplatz eine Hütte von 20 m Länge und 6 m Breite erstellt; der Platz war so gewählt, daß die Anfahrt der Maschinen und Kohlen auf kürzestem Wege geschehen konnte, da es jederzeit und leicht zugänglich war und möglichst nahe bei den Baubüros sich befand.

Die Maschinen für die Luftbeschaffung ruften in doppelter Ausrüstung aufgestellt werden. Eine der beiden Luftpumpen hatte 300 mm Cylinderdurchmesser und 500 mm Hub; bei 110 Umdrehungen in der Minute lieferte sie somit 467 cbm Luft in der Stunde. Die zweite, eine Schieberluftmaschine mit angeschraubter Kühlwasserpumpe, lieferte bei 250 mm Cylinderdurchmesser 300 mm Hub und bei 180 Umdrehungen in der Minute 329 cbm Luft in der Stunde. Beide Pumpen waren auf Holzrahmen über eingerammte Pfähle gestellt. Ein Dampfkessel und eine Locomobile mit 35 Pferdestärken dienten zum Betrieb beider Pumpen, von denen anfänglich hauptsächlich die erstgenannte ältere, später die bessere Schieberluftmaschine in Thätigkeit war. Die Locomobile hatte gleichzeitig eine Dynamomaschine zu treiben. Neben den Luftpumpen befand sich ein kleiner Windkessel zur Ausgleichung der Druckschwankungen; von diesem aus wurde die Luft in einer auf die Arbeitsbrücke gelegten 62 mm weiten Leitung aus gußeisernen Muffenröhren mit Kautschukringdichtung nach dem in Betrieb befindlichen Pfeiler geführt, wo sie durch zwei schmeldeeiserne Leitungen und Kautschukröhren mit eingeleiteter Drahtspirale in den Senkkasten, und durch eine dritte Zweigleitung zu der zum Aufziehen des ausgehobenen Materials bestimmten Luftmaschine in der Arbeitskammer geleitet wurde. Mit Hilfe von Abzweighähnen konnte der Luftzutritt in diese Zweigleitungen geregelt werden; an der Senkkastendecke befanden sich schrägsitzende, mit Lederdichtung versehene Luftentlastklappen.

Die Versenkungsgerüste der beiden Fluspfiler dienten zum Aufhängen der Senkkasten mit dem Fundamentmauerwerk während der Gründungsarbeiten; sie waren für zwölf Aufhängespindeln eingerichtet. Außerdem hatten sie den Montageboden für die Aufstellung der Senkkasten aufzu-

nehmen. Die Höhe dieser Gerüste stimmte mit der Höhe der Förderbrücke überein. In den beiden Längseiten der Pfeiler sind in einem Abstände von je 2,0 m zwei Reihen tannene Pfähle mit einer Zugamme von 8 Ctr. Bälgegewicht auf eine Tiefe von 3 bis 4,5 m unter Niederwasser eingerammt worden. Die Entfernung der Pfähle in der Längsrichtung der Pfeiler betrug 4,04 m, die Pfahlstärke durchschnittlich 30 cm. $\frac{1}{2}$ m über Niederwasser waren die Pfähle durch Längs- und Quorzangen, am obern Ende durch Längszangen verbunden und außerdem durch Böge in der Längs- und Querrichtung versteift. Auf die oberen Längszangen wurden quer zu den Pfahlreihen, der Pfahlstellung entsprechend, in 4,04 m Entfernung je 2 Paare verläubelte 20/50 cm starke Balken gelegt und diese an den Stützpunkten der Spindeln durch Streben unterstützt, welche auf den unteren Gerüstzangen und schräg eingerammten Pfählen aufsaßen. Letztere hatten den Zweck, die Standsicherheit der Gerüste während der Versenkung, bei welcher die Lockerung des die Pfeiler umgebenden Erdreichs unvermeidlich war, zu erhalten. Auf den unteren Längszangen lag der Montageboden für die Aufstellung der Senkkasten. Ein starker fahrbarer Bockkahn diente zum Aufsetzen und Abnehmen der Luftschleuse und Schleusenrohre.

Die Beleuchtung der Baustelle erfolgte elektrisch mittels vier Bogenlampen; in den Senkkasten waren sieben, in der Arbeitskammer darüber zwei Glühlampen angebracht. Die zu diesem Zweck aufgestellte Dynamomaschine hatte 75 Volt Spannung. Beim Beginn der Druckluftgründung befand sich in der Arbeitskammer eine elektrische Aufzugmaschine; allein die feuchte Luft und der Umstand, daß dieser Maschine nicht die erforderliche reinliche Behandlung zu Theil werden konnte, führten zu häufigen Unterbrechungen, so daß man wieder zu der zuvor vorhandenen Luftmaschine greifen mußte. Es wäre ja wohl möglich gewesen, die elektrische Maschine aufsen an der Arbeitskammer anzubringen und sie durch eine Triebwelle mit dem Aufzug in Verbindung zu bringen; allein diese Einrichtung hätte zu viel Zeit in Anspruch genommen und den Fortgang der Arbeiten behindert.

Die Senkkasten der Fluspfiler haben eine Länge von 26,7 m, eine Breite von 6,8 m und eine Höhe von 3,5 m aufsen, 2,5 m im Lichten innen; ihr Gewicht beträgt bei einem Grundflächenmaße von 171 qm je 50 t; an den Stirnen sind sie halbkreisförmig abgerundet. Die Senkkasten der Treppenfiler haben rechteckige Grundrisse, sie sind 23,9 m lang, 6,0 m breit (Grundfläche 143 qm) und ebenso hoch wie die erstgenannten; ihr Gewicht beträgt je 43 t. Diese Kasten wurden mit doppelten Umfassungswänden von 6 mm starkem Eisen- oder Stahlblech hergestellt; beide Blechwandungen laufen eckförmig in eine durch einen Gufsklotz und eine 200 mm breite, 12 mm starke Stahplatte gebildete Schnoid zusammen. In Entfernungen von 0,508 m sind die Wände durch Winkelverbände und Bleche gegen einander versteift; am obern Ende des äußeren Mantels ist ringsum ein Saumwinkel angehängt. Die Decke besteht aus 6 mm starkem, in der Nähe des Einstiegschachtes aus 10 mm starkem Blech; auf ihr ruhen drei Längsträger und zwar ein 320 mm hoher I-Träger und seitlich davon zwei 300 mm hohe I-Träger. Im Arbeitsraum selbst befinden sich die Trägerconstructionen, sechs in Abständen von je 4,04 m aus

Leisen zusammengezielte Fachwerke, auf deren oberer Gurtung die Senkkastendecke aufliegt, und deren untere Gurtung 50 cm über der Schneide sich befindet. Die Verankerungen mußten so ausgeführt werden, daß ein luft- und wasserdichter Schluß sämtlicher Nähte und Fugen erreicht wurde. Ein Senkkasten erforderte bei einer Mannschaft von etwa 30 Mann 15 bis 21 Tage zu seiner Zusammensetzung und kostete 400 .M für 1 t.

Zwölf große gußeiserne Schraubenmutter, in welche die Spindeln zum Aufhängen der Senkkasten eingedreht wurden, waren an den äußeren Umfassungswänden derselben in die der Lage der Fachwerke entsprechenden Blochversteifungen eingeschoben und durch aufgenietete Winkel und Bleche gestützt. Die Aufhängestangen selbst waren durch doppelte Laschen und Bolzen unter einander verbunden; das obere Ende war mit Gewinde und Mutter versehen, welches letztere auf einer eisernen Platte und diese auf den verdübelten Gerüstbalken ruhte. Zum Bewegen der Schraubenmutter dienten starke Schraubenschlüssel. Der innere Durchmesser der Spindeln betrug 8 cm.

In der Mitte der Senkkastendecke befand sich auf dieser ein 50 cm hoher, 90 cm weites Stützen, auf welchem die mit einer Steigleiter versehenen cylindrischen Schachtröhren zum Ein- und Aussteigen der Mannschaft und zum Aufziehen des ausgegrabenen Bodens, sowie zum Einbringen des Füllbetons aufgesetzt wurden. Die Röhren wurden zusammengeschraubt und an den Stößen mit Kautschukringen gedichtet. Am unteren Ende des Stützens war eine Verschlussklappe mit Hahn angebracht. Auf dem Steigrohr befand sich eine würfelförmige Arbeitskammer von 1,9 m Weite mit 12 mm dicken gebogenen Blechwandungen und an deren Decke eine kleine $\frac{1}{2}$ pferdige Luftmaschine zum Heben und Ablassen des Materials. Von der Arbeitskammer führte eine 50 zu 80 cm große mit Kautschukdichtung versehene Thür zu der abgebauten, 1,7 m langen, 1,7 m hohen, 0,45 m breiten Mannschaftsschleuse mit einer ins Freie führenden Thür, welche Platz für 3 bis höchstens 4 Mann bot. Auf dem Boden der Arbeitskammer befanden sich zwei Klappen mit 0,35 m Durchmesser, an welche sich die 1,50 m langen, 0,45 m weiten Entleerungsschleusen anschlossen; an ihrem unteren Ende waren die letzteren mit nach außen aufschlagenden, 0,3 zu 0,7 m großen Thürlern versehen, welche durch Riegel und Stecker geschlossen werden konnten. Diese Röhren, „Hosen“ genannt, dienten zum Ausschleusen des ausgegrabenen, in Eimern gebogenen Bodens; jede derselben faßte zwei Eimer à $\frac{1}{10}$ cbm. Zum Einbringen des Betons in die Senkkasten wurden die Hosen im Innern der Arbeitskammer an deren Decke angeschraubt. An den Luftpumpen, dem Windkessel, in der Arbeitskammer und in der Mannschaftsschleuse, sowie außen am Ende des Schachtröhrens waren Manometer angebracht; außerdem waren Einrichtungen für Controlmanometer vorhanden. In dem Plane der Bauverwaltung waren für jeden Senkkasten 2 Luftschleusen mit Einsteig- und Förderschächten vorgesehen gewesen; nur auf Ansehen der Unternehmer wurde hiervon abgesehen, die Arbeiten der Senkkastenversenkung gingen dementsprechend auch langsamer von statuen.

Nachdem ein Senkkasten aufgestellt, an den Spindeln aufgehängt, der Schacht, die Arbeitskammer und die Schleusen

mittels des Krahns aufgesetzt und die Licht- und Luftleitungen angebracht und mit Holz umhüllt waren, erfolgte das Anbetonieren des keilförmigen Umfassungsraums des Senkkastens und seiner Decke; adann wurde derselbe durch gleichmäßiges Aufdrehen der Schraubenmutter auf die Flußsohle abgelassen. Hierzu wurden anfangs 36 Mann verwendet, welche auf Commando gleichmäßige Drehungen vornahmen, später bediente man sich zu diesem Zweck zweier Rawindern, welche auf den Gerüstboden aufgestellt und durch ein Drahtseil oder Ketten mit den Schraubenschlüsseln verbunden waren.

Bei den Grabarbeiten im Senkkasten waren in der Regel 10 bis 15 Mann unter einem Vorarbeiter beschäftigt, alle 8 Stunden fand Schichtwechsel statt und zwar morgens um 5 Uhr, mittags um 1 Uhr und abends um 9 Uhr. Zwei Personen befanden sich in der Arbeitskammer zur Bedienung der Aufzugmaschine und Entleerung der Eimer, eine Person besorgte das Entleeren der Hosen durch die Thüre außen. Die Mannschaft hob den Grund, an der Schneide beginnend, aus, warf ihn in die Eimer, führte letztere auf einer kleinen Bahn zum Schacht und ließ sie dann aufziehen. Oben wurde das Material in die sogenannten Hosen entleert. Mit den Klappen auf den Entleerungsschleusen waren eisernen Stangen in Verbindung gebracht, darauf, daß deren untere Enden sich über die geschlossenen Thüren außen wieschoben, wenn die Klappen geöffnet wurden und in die Höhe gingen beim Schließen der Klappen. Die Thüren konnten erst dann geöffnet werden, wenn die Bedienungsmannschaft in der Arbeitskammer nach dem Schließen der Klappe eine zweite, die untere Thüre versperrende Stange in die Höhe zog und damit einen Hahn öffnete, durch welchen die Prüßluft aus den Entleerungsschleusen austraten konnte. Außer dieser Sicherheitsvorkehrung mußte der aufsteigenden Person noch durch ein Klopzeichen von innen die Erlaubnis zum Öffnen der Thür gegeben werden.

War eine Schleuse geleert, die Thüre gereinigt und wieder geschlossen, so wurde die mit dem Hahn in Verbindung stehende Stange herunter gezogen, die Thüre hierdurch gesperrt und gleichzeitig der Eintritt von Prüßluft in die Schleuse bewirkt; alsdann erst konnte die Klappe oben wieder geöffnet werden. In dem Maße wie der Boden aus dem Senkkasten durch die darin beschäftigten Arbeiter herausgeschafft wurde, senkte sich der Senkkasten mit dem darauf aufgerichteten Mauerwerk beim Nachlassen der Hängeschrauben. Beim Absenken wurden die Aufhängelketten nach Bedarf verlängert. Mußte das Schachtröhrl verlängert werden, so wurde die Klappe an dessen unterem Ende geschlossen, der Schleusenkopf, der 7 t wog mit dem Krähnen abgehoben und ein 2,4 m langes Schachtröhrlstück eingefügt. Das Aufhängen des Senkkastens war nur so lange möglich, als die Last die Tragfähigkeit des Gerätes und der Spindeln nicht überschritt. Nach Abnahme der Aufhängeerrichtung ist der gleichmäßige Niedergang des Senkkastens durch sorgfältiges gleichmäßiges Ausgraben an der Schneide und theilweises Einstellen von Stützpfosten im Senkkasten bewirkt worden.

Die Senkkasten der Treppenföhrer wurden nicht an die Gerüste aufgehängt, sondern, nachdem sie zum Montageladen aus auf die Sohle der bis auf Niederwasserhöhe offen aus-

gegrabenen Baugrube abgelassen waren, frei wie oben beschrieben, versenkt. Dies hat sich auch ausstandlos bewerkstelligen lassen; es war selbstverständlich nur notwendig, daß die Grabarbeit unter der Schneide ringsum gleichmäßig vorwärts schritt, und daß einseitige Setzungen vermieden wurden.

Während der Versenkung hat man sich durch Probegruben und Bohrungen an verschiedenen Stellen der Sohle der Baugrube zu überzeugen gesucht, in welcher Tiefe etwa die tragfähigen Schichten zum Aufsetzen der Fundamente erreicht würden. Dies war nötig, um Anhaltspunkte für die Pfeiler-Aufmauerung zu erhalten, welche nach erfolgter vollständiger Versenkung in gleicher Höhe mit dem Niederwasserspiegel liegen mußte. Diese Probegruben konnten meistens bis zu 80 bis 100 cm Tiefe unter der Schneide des Senkkastens ausgeführt werden, ohne daß Wasser eingedrungen wäre.

Von den vier Zwischenpfeilern wurde als erster der rechte Flusspfeiler versenkt. Gegen das Ende des Monats Januar 1892 waren alle Vorbereitungen zur Versenkung desselben getroffen. Allein infolge sehr ungünstiger Witterungsverhältnisse und der Unbrauchbarkeit der elektrischen Aufzugmaschine in der Arbeitskammer wurde der Betrieb gehindert, und es konnte erst am 23. Februar mit der Materialförderung begonnen werden. Von da an wurde trotz der nicht günstigen Witterung ohne Unterbrechung weitergearbeitet, und nach 45 Tagen, am 7. April 1892, war in der Tiefe 207,08 m der feste Untergrund in den harten Kalkmergeln der unteren Lettenkohle erreicht und die Sohle soweit eingebaut, daß der Senkkasten mit Beton ausgefüllt werden konnte. Da infolge anhaltenden Frostes in der Druckleitung an den Stellen, wo die Leitungen nach dem Senkkasten und nach der Luftmaschine in der Arbeitskammer abzweigten, sich leicht Eis bilden konnte, so mußten die Abzweigungen und Ventile überdeckt werden, außerdem erwies sich die Erwärmung derselben durch einen kleinen Ofen als zweckmäßig.

Nachdem der Senkkasten 7 m unter Wasser versenkt war, mußten mit Rücksicht auf die allzu große Belastung der Gerüste die Aufhängevorrichtungen abgenommen werden. Gleich zu Anfang der Versenkung hatte sich eine kleine Verschiebung des Pfeilers gegen den Neckar bemerkt gemacht; dieselbe ist auf den einseitigen Erdruck, den das Fundament durch das Vorland auszuhalten hatte, zurückzuführen. Beim Schluß der Versenkung hatte die Verschiebung 20 cm betragen. Bezüglich der ausgehobenen Bodemasse und des Fortschritts der Versenkung enthält die untenstehende Tabelle für diesen und die andern Pfeiler die nötigen Angaben.

Der linke Flusspfeiler konnte in gleicher Tiefe wie der rechtsseitige unter Niederwasser aufgesetzt werden, doch war der Aushub hier des näher gelegenen Ufers wegen um 243 cm größer als am rechten Flusspfeiler; trotzdem wurde die Gründung vom 10. Juni an in derselben Zeit, in 45 Tagen, ausgeführt. Hier wurde das Ablassen des Senkkastens in der Weise bewerkstelligt, daß man die 6 Schraubenschlüssel auf einer Längsseite zusammenkoppelte und alle 6 mittels eines an einer gewöhnlichen Ranwinde befestigten Drahtseiles anzog. Hierzu waren nur 2 bis 3 Arbeiter zum Aufwinden und 2 weitere zum Zurückziehen der Schraubenschlüssel nötig. Um einer etwaigen Verschiebung des Pfeilers gegen

den Neckar Rechnung zu tragen, wurde der Senkkasten 20 cm von seiner richtigen Lage seitlich gegen das Vorland aufgestellt. Wegen eines alten Falfahs jedoch, der hart unter der landeinwärts gelegenen Senkkastenschneide saß und nur stückweise während der Versenkung entfernt werden konnte, war die Verschiebung thatsächlich eine nur unbedeutende. Die Senkkasten der beiden ganz auf dem Vorland stehenden Treppenspfeiler sind ohne Aufhängevorrichtungen niedergelassen worden. Dieselben wurden über den auf ebener Erde gelegten Montagebänken aufgestellt und hernach mittels Ketten auf die Sohle der bis Niederwasserhöhe offen ausgegrabenen Baugruben abgelassen. In der Zeit vom 22. April bis 29. Mai 1892, also in 38 Tagen, war die Versenkung am rechten Treppenspfeiler bis 207,45 m, d. i. 8,53 m unter Niederwasser, und vom 1. August bis 6. September, also in 37 Tagen, die Versenkung des linken Treppenspfeilers auf 206,45 m, d. i. 9,53 m unter Niederwasser, ausgeführt. Bei den Grabarbeiten ist mit der größten Vorsicht verfahren worden, um ein ungleichmäßiges Setzen der Pfeiler zu verhindern.

Die Gründungsarbeiten dieses letzten Zwischenpfeilers waren durch große Hitze erschwert, deren Einwirkung auf den Innenraum durch Überdachung der Schleuse und Arbeitskammer und durch fortwährendes Begießen derselben mit Wasser zu mindern gesucht wurde.

Tabelle über die Arbeitsleistung bei der Druckluftgründung.

Pfeiler	durchschnittl. Arbeiter-Arbeit in Senkkasten in 8 Stunden (Schicht)	durchschnittl. Arbeiter-Arbeit in Senkkasten auf dem Vorland (Schicht)	Aushub unter Druckluft			
			Tiefe in m	in 24 Stdn.	Dauer in Tagen	im täglich gem. (24 St.)
Rechter Flusspfeiler	10	239	8,92	20	45	1145
Rechter Treppenspfeiler	10	242	8,33	22 $\frac{1}{2}$	38	1223
Linker Flusspfeiler	10	242	9,03	20	45	1368
Linker Treppenspfeiler	11	254	9,53	26	37	1367
durchschnittl.	—	244	—	22	—	31

Wie schon erwähnt wurde, hat sich in keinem der vier Senkkasten freie Kohlensäure gezeigt, wohl nur deshalb, weil sie hier durch die Druckluft zurückgedrängt worden ist. Die Luftzufuhr war fortwährend eine reichliche, und nur beim Aushobens der Senkkasten, während welcher Arbeit die Luft nicht mehr so rasch unter der Schneide des Senkkastens entweichen konnte, pflegte es im Arbeitsraum dämpfer zu werden.

Die Fundamentfläche liegt unter Niederwasser, am linken Treppenspfeiler in der Tiefe 206,45 m oder 9,65 m „
 linken Flusspfeiler „ „ „ 207,07 m „ 9,03 m „
 rechten Flusspfeiler „ „ „ 207,08 m „ 9,02 m „
 rechten Treppenspfeiler „ „ „ 207,45 m „ 8,65 m „

Auch auf den festen Mergelschichten sind erst dann die Fundamente aufgesetzt worden, nachdem man sich durch Probegruben und Bohrlöcher von mindestens 2 m Tiefe davon überzeugt hatte, daß sie zum Tragen großer Lasten mächtig genug sind. Als die Sohle der Senkkasten verneimt und hergerichtet, und alles Gerät, Maschinen in einzelnen Stücken aus dem luftverdichteten Raume entfernt worden war, erfolgte das Ausfüllen der Senkkasten unter Druckluft

mit Beton aus 1 Theil Cement und 8–10 Theilen Kies mit Sand. Der Beton wurde zuerst an der Schneide ringsum und auf dem Boden 60 cm hoch bis an die Träger angebracht und festgestampft; alsdann wurde von beiden Enden des Senkkastens gegen dessen Mitte staffelförmig einbetonirt und der Beton mit hölzernen Spachteln satt unter die Decke und Seitenwände gestossen. An den Luftleinsklappen ist ein Raum freigelassen, von hier aus gegen den Schacht hin unter der Decke ein kleiner Canal hergestellt worden, durch welchen die Luft zuströmen konnte. Beim Beginn der Betonirung betrug die Zahl der Arbeiter 20, sie verringerte sich mit dem Fortschreiten der Auffüllung schließ- lich bis auf einen Arbeiter. Von den elektrischen Lampen konnte eine nach der anderen entfernt und so der große Vorzug der elektrischen Beleuchtung bis zum Schlusse erhalten werden. Als Beleg für die sorgfältige Ausführung dieser mühsamen Betonirungsarbeit mag angeführt werden, daß an keinem der Zwischenpfeiler eine nennenswerthe Senkung nach dem Ablassen der Druckluft eintrat. Nach dem Füllen des Senkkastens wurden die Verbindungsschrauben der Schachtröhre über der Senkkastendecke gelöst, hierauf Schleuse und Schacht mittels des Krählens weggenommen. Die Senkkasten der beiden Treppenfleier mit je 290 cm Hohlraum sind in je $3\frac{1}{2}$ mal 24 Stunden, die Fluspfleier- senkkasten mit vgl. 334 cm Hohlraum in je 4 mal 24 Stunden gefüllt worden.

Die Aufmauerung über dem Senkkasten erfolgte ohne Schalung aus Beton mit Verkleidungsmauerwerk aus Tuffsteinen, Kumpersandsteinen oder Kunststeinen aus Basaltkutter und Cement. Die Mauerung wurde um 15 cm hinter den Senkkastenmantel zurückgesetzt, um den Reibungs- widerstand beim Versenken zu verringern. Die Aufmaue- rung mußte mit dem Gang der Versenkung gleichen Fort- schritt halten und stets so weit hergestellt werden, daß eine genügende Belastung des Senkkastens vorhanden war. Der Einsteige- schacht, die Luftleitungen und elektrischen Leitungen wurden mit Holzverschaltungen umgeben, welche jeweils nach dem Erhärten des Betons in die Höhe gezogen werden konnten. Nach der Herausnahme der genannten Schalungen wurden die Hohlräume unter Wasser ausbetonirt; in dem Schleusenschachte sind hierzu lange Holzrichter verwendet worden. Die Aufmauerung des Granitsockels über Niederwasser erfolgte erst, nachdem die Fundamente voll- ständig hergestellt und die Luft abgelassen worden war. Die Steinzugrößen für die Entwässerung der Brückenfahr- bahn sind während der Versenkungsarbeiten in die Fundamente eingelegt und mit diesen versenkt worden.

Arbeiterfürsorge.

Das Wohl und die Sicherheit der Arbeiter ist stets sorgfältig im Auge behalten worden. Ganz besonders um- fassende Vorkehrungen wurden zur Wahrung der Gesund- heit der Druckluftarbeiter getroffen. Es wurden besondere gedruckte „Vorschriften über die Sicherheitsvorkehrungen und Vorsichtsregeln für die Arbeiter bei der Druckluft- gründung“ erlassen und denselben der Charakter einer or- dinarischen Vorschrift gegeben, deren Verkündung durch Anschläge an geeigneten Orten des Bauplatzes erfolgte; ein Auszug hiervon wurde jedem Arbeiter eingehändigt.

Den von acht zu acht Stunden wechselnden Arbeitern wurde während ihrer Arbeitsschicht zweimal Thee mit Brot gereicht. Durch Fernhalten unbetheiligter Personen vom Bauplatze und strengstes Verbot des Betretens der Schleuse ohne Erlaubnis der Bauleitung ist die Sicherheit des Be- triebes vermehrt worden.

Bei der Einleitung der Druckluftgründungsarbeiten hatte ein Unfall gedroht, ohne schlimme Folgen zu haben: am rechten Fluspfleier wurde die äußere Thür einer Entlüftungs- schleuse geöffnet, ehe die Klappe in der Arbeitskammer ganz geschlossen war, sodass ein Theil der Druckluft nach aussen entweichen konnte. Ein vollständiges Ausströmen der Luft wurde durch abtätiges Schliessen der Klappe verhindert. Um Wiederholungen vorzubeugen, wurde die Stange am Sicherheitsverschlusse auf einen soweit verlängert, daß ihr unteres Ende genau mit der Thürüberkante abging, wenn die Klappe oben geschlossen war und sich noch über die Thür vorschoß, sobald die Klappe nicht ganz geschlossen war.

Gründung der Treppenanlagen.

Die Fundamente der Treppen am rechten Endpfeiler und der Treppenanlagen auf der Insel und dem Wasen reichen nur bis auf die Tiefe des niedrigsten Grundwasser- standes hinab. Die Baugruben konnten ohne Anstand mit senkrechten Wänden ausgehoben werden. Um nachtheilige Folgen durch ungleiche Zusammensetzung in den Funda- menten der Treppen und der daran anschließenden Pfeiler zu vermeiden, sind dieselben nicht zusammenhängend hergestellt worden.

3. Aufbau der Pfeiler und der Treppen.

(Abb. 7 bis 9, Bl. 10 bis 12. — Abb. 49 bis 55, Bl. 15.)

Endpfeiler. Standsicherheit.

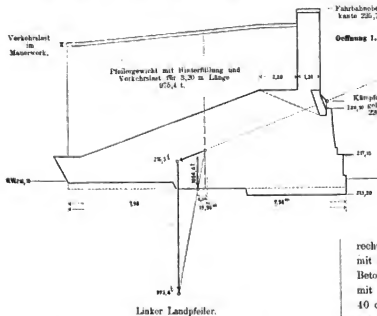
Die Widerlager der Brücke haben einen einseitigen Schuß durch die auf ihnen aufgesetzten Bogen der Eisen- construction und den Druck der Erdhinterfüllung aufzunehmen. Ihre Form und Stärke war so zu wählen, daß nicht nur der Druck auf die Fundamentfläche ein den Untergründver- hältnissen entsprechend kleiner ist, sondern daß sie auch gegen Abscheren genügenden Widerstand leisten. Der un- günstigste Fall tritt bei Vollbelastung der ersten bzw. fünften Brückenöffnung ein. Die Verkehrslast ist zu 400 kg/qm in Rechnung genommen und weiter vorausgesetzt worden, daß nur die Hinterfüllung senkrecht über den Widerlagern auf diese drückt. Bei einer Länge der Fundamente von je 15 m, einer Breite von 17,5 m, ferner unter Annahme des Einheits- gewichts des Betons und Mauerwerks zu 2,3 und der Hinter- füllung zu 1,8 und mit Berücksichtigung des Auftriebs bis auf mittleres Niederwasser (= 216,1 m), sowie unter Voraus- setzung normaler Temperatur ergaben sich nach der zeich- nerischen Berechnung folgende Beanspruchungswerte:

	Pressung der Fundamentfläche		Beanspruchung des Betons auf Abscheren	Druck unter den Auflagerplatten	Druck hinter den Auflagerquadranten
	vgl.	Kante			
	at	at	at	at	at
Linker Endpfeiler	2,06	2,72	4,8	34,4	18,0
Rechter Endpfeiler	2,24	3,07	6,1	39,8	20,9

Bei einer Temperatur von $+25^{\circ}\text{C}$. mehr als die Normaltemperatur vergrößert sich der Kämpferdruck. Die Höchstpressungen an den Auflagerplatten erreichen dann links 34,8 at, rechts 40,4 at, während die Pressung der Fundamentfläche sich hierbei nur unwesentlich ändert.

Ausführungsweise der Endpfeiler. Die Endpfeiler sind massig aufgebaut und an den Ecken mit kräftig gegliederten Unterbauten für die Pylone versehen. Die Vorderfläche der Widerlager hat einen leicht geschwungenen Anlauf bis in die Kämpferhöhe; die $1,45\text{ m} \times 0,80\text{ m} \times 0,46\text{ m}$ großen Auflagerquader und die Schildmauern darüber sind zurückgesetzt. In der Höhe der Oberkante der Auflagerquader beträgt die Stärke der Widerlager noch 3,50 m;

der sichtbare Theil derselben, wie derjenige der Unterbauten ist mit Quadermauerwerk verkleidet und zwar der 40 cm hohe Sockel mit blaugrauem Granit vom Fichtelgebirge und darüber mit feinkörnigem rothem Buntsandstein vom Aischfeld. Hinter dem Verkleidungsmauerwerk kam Beton zur Verwendung und zwar da, wo dieser nur wenig beansprucht wurde, aus 1 Theil Cement und 12 Theilen Kies mit $1/2$ Stein-einlagen, in den stärker gepressten Theile darüber aus 1 Theil Cement, 6 Theilen Juraschotter und 3 Theilen Mainsand oder Juragries, schließlich an den am meisten gedrückten Kämpfern Maschinenschotter aus Basalt von Urach nebst bestem Mainsand (in Mischungsverhältniß von 1 Cement:2 Sand:4 Schotter). Damit die Auflagerquader vollkommen satt aufliegen, wurde



Linker Landpfeiler.

nicht bis an dieselben betonirt, sondern eine etwa 3 cm starke Fuge offen gelassen, und in diese Fortlandementmörtel mittels einer schweren Eisenstange fest eingestossen.

Die hintere Fläche des Widerlagerbetons wurde mit einem Glattschich versehen.

Zum Unterbau der Pylone ist Kiesbeton ohne Steineinlagen verwendet worden. Im Innern der Unterbauten befindet sich ein Hohlraum mit kreisrundem Querschnitt.

Die Quader für die Verkleidung der Widerlager haben 8 cm starke gespitze, diejenigen der Pylonenunterbauten bis auf Kämpferhöhe 11 cm starke gestelte Bossen. Darüber wechseln glatte und Bossenschichten; in Gehweghöhe ist ein kräftiges Gesims angeordnet. Die Verkleidung der 1,3 m starken Schildmauern über den Auflagerquadern ist mit gespitzten Mauersteinen aus Buntsandstein vgl. 50 cm stark hergestellt. Sämtliches Mauerwerk wurde in Mörtel aus 1 Theil Portlandement und 2 Theilen Mainsand versetzt und die Fugen des Quadergemäuers 1 cm stark, der Schildmauern $1/2$ cm stark gewählt. Das Versetzen der Steine geschah mittels fahrbarer Krabbe von den vor den Endpfeilern stehenden Gerüsten aus.

An die Pylonenunterbauten stoßen bei dem linken Endpfeiler zwei 15,3 m und 20,7 m lange gekrümmte, bei dem

Tabelle über größte Pressungen an den Kämpfern.

Öffnung	Gelenkdruck	Druck unter der Auflagerplatte	Druck hinter dem Auflagerquader
1	1298 at	34,8 at	18,2 at
2	1307 at	35,8 at	18,8 at
3	1408 at	38,5 at	20,2 at
4	1365 at	37,4 at	19,7 at
5	1475 at	40,4 at	21,2 at

Die angegebenen Zahlen entsprechen den größten Kämpferdrücken für Vollbelastung und einer Temperaturerhöhung von $+25^{\circ}\text{C}$.

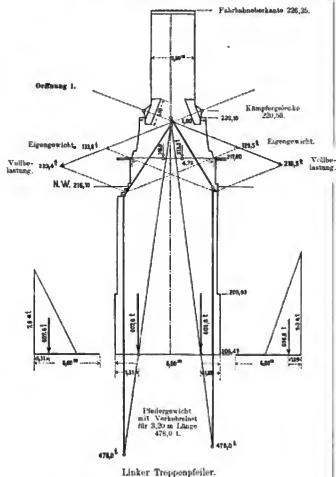


rechten Endpfeiler 21,7 m lange gerade, in der Vorderfläche mit Anlauf versehene, vgl. 2,67 m starke Flügelmauern aus Beton mit cyclopischer Granitverkleidung an. Dieselben sind mit 30 cm hohen glatten Gesimsen abgedeckt, auf welchen 40 cm starke glatte Brüstungen sitzen. Die runden Postamente am Ende dieser Brüstungen dienen zur Aufnahme von Laternenträgern.

Zwischenpfeiler. Standsicherheit.

Die im Kämpfer 3,80 m breiten Zwischenpfeiler haben einen kräftigen Anlauf und scharf zugeschnittene Vorköpfe. Die ungünstigste Beanspruchung eines Zwischenpfeilers tritt — da der Fall der Einwirkung eines einseitigen Horizontalschubes durch den eisernen Oberbau nicht vorgesehen und bei der Aufstellung des letzteren vermieden wurde — ein, wenn die eine der beiden anstoßenden Brückenöffnungen vollbelastet ist, in der andern nur das Eigengewicht wirkt. Die Bedingung, daß die Mittelkraft aus den beiden Kämpferdrücken und dem Gewicht des Pfeilers nicht über das mittlere Drittel der Fugenflächen, insbesondere in den Fundamentfugen, hinausfallen dürfe, hätte zu sehr großen Abmessungen geführt. Unter der Voraussetzung eines vollkommen tragfähigen Untergrundes, dem man hohe Pressungen zumuthen zu können glaubte, sind die Pfeilerstärken in den Fundamenten aus Sparmaßkeitsrücksichten thunlichst schwach, nämlich an den Flusspfeilern 6,8 m, an den Treppenspfeilern 6,0 m angenommen worden. Dabei sind aber, um den auf einen und denselben Zwischenpfeiler einwirkenden ungleichen Kämpferdrücken Rechnung zu tragen, die Fundamente gegen die Pfeilerlauf

bauten in der Richtung seitlich versetzt worden, in der der größere Druck wirkt. Im Entwurfe hat man die Fundamente so anzuordnen gesucht, daß die größten Kantenpressungen an beiden Seiten eines Pfeilers annähernd gleich



groß werden. Die damit nicht ganz übereinstimmenden Ergebnisse in der vorliegenden, im Anschlus an die Ausführung vorgenommenen statischen Berechnung erklären sich daraus, daß beim Veranken der Pfeiler, wie schon oben bemerkt wurde, kleinere unbeabsichtigte Verschiebungen vorkamen. Bei Bestimmung der größten Kantenpressungen ist angenommen worden, daß sich der Druck auf die ganze Fundamentfläche vertheilt, daß also auch die Vorköpfe der Zwischenpfeiler einen Theil desselben zu übernehmen haben. Die

Ergebnisse der Berechnung sind in untenstehender Tabelle enthalten.

Ausführungsweise der Zwischenpfeiler. Die Flusspfeiler steigen von dem in Niederwasserhöhe auf dem Fundament aufgesetzten, 80 cm hohen Granitsockel mit kräftigem Anlauf bis zu dem 3,80 m breiten Kämpfer auf. Ihre flusauf und flusab weit vorspringenden, rechtwinklig zugespitzten Vorköpfe sind mit kräftig gegliederten Gesimsen abgedeckt. Der Auflauf über den letzteren ist abwechselnd aus glatten und Bossenschichten hergestellt, und in Brückenbahnhöhe mit einem stark ausladenden Gesims abgeschlossen. Die beiden Treppenfleiler haben nur in der Richtung flussabwärts scharf zugeschnittene Vorköpfe und darüber noch kräftiger als bei den Flusspfeilern gegliederte Aufläufen. Flussaufwärts dagegen lehnen sich vor dieselben große Treppen an, die zur Insel und zum Wasen führen. Die Stärke der Treppenfleiler beträgt in Bodenhöhe 4,70 m, in Kämpferhöhe 3,80 m, die Stärke der Schildmauern darüber 2,50 m.

Zur Entwässerung der Brückentafel sind in die Zwischenpfeiler je zwei Röhrenleitungen eingelegt, welche unter dem Grundwasserspiegel gegen Steinsickerungen ausmünden. Die dazu gehörigen, aus Backsteinen hergestellten Strasseneinlaufschächte haben 50 cm Lichtweite und Wasser-Verschlüsse.

Während die Fundamente der Zwischenpfeiler aus Kieselstein mit Tuffstein- oder Sandsteinverkleidung bestehen, gelangte beim Pfeileraufbau Kieselstein nur an den weniger stark beanspruchten Stellen über dem Deckgesims und in den Schildmauern zur Verwendung; in dem stärker gepreßten Pfeilerschaft zwischen dem Granitsockel und den Auflagerquadern wurde hinter einer Quaderverkleidung ein Betonkern aus Jurakalksteinen und an den am meisten gedrückten Kämpfern hinter den Auflagerquadern Beton aus Basaltschotter von Urach ausgeführt. Die Betonmischungen waren dieselben wie bei den Endpfeilern.

Zu dem sichtbaren Mauerwerk der Pfeiler ist an den Sockeln Fichtelgebirgsgranit, darüber feinkörniger Buntsandstein des württembergischen Schwarzwaldes verwendet worden; die dem Anprall des Eises besonders ausgesetzten Spitzen der flussaufwärts gerichteten Vorköpfe der Flusspfeiler wurden mit poliertem rothem Granit armirt. Die Verkleidungsquader der Vorköpfe haben 11 cm vorspringende gestelzte, diejenigen zwischen den Vorköpfen 8 cm starke gespitzte Bossen. In den einzelnen Schichten wechseln 60 cm breite Läufer mit 90 cm breiten Bindern ab. Als Versetzgerüste dienten bis zur Kämpferhöhe die Gründungsgerüste; nach der Entfernung der letzteren und nach der Aufstellung der Montagegerüste für den eisernen Ueberbau mußten zum

Vollbelastete Offnung	Größte Pressung in der Fundamentfuge	Ort	at	Gelenkdruck		Druck unter der Auflagerplatte at	Druck hinter dem Auflagerquader at
				a. d. cylindrischen Berührungsfäche at	an der unteren Auflagerfläche at		
I.	Linker Treppenfleiler		9,3	1252 (1268)	752 (761)	34,4 (34,8)	18,0 (18,2)
II.	Linker Treppenfleiler		7,8	1204 (1307)	776 (784)	35,4 (35,8)	18,6 (18,8)
	Linker Flusspfeiler		6,8				
III.	Linker Flusspfeiler		6,0	1390 (1403)	834 (842)	38,1 (38,5)	20,0 (20,2)
	Rechter Flusspfeiler		7,9				
IV.	Rechter Flusspfeiler		5,6	1350 (1365)	810 (819)	37,0 (37,4)	19,4 (19,7)
V.	Rechter Treppenfleiler		9,0				
	Rechter Treppenfleiler		9,6	1450 (1475)	872 (885)	39,8 (40,4)	20,9 (21,2)

Bemerkung. Die in Klammern beigefügten Zahlen bedeuten die entsprechenden Drücke bei Abweichungen der Temperatur von der Normaltemperatur um +25° C.

Versetzen der Deckschichten und der Quader im Aufbau über den Vorkörper besondere Gerüste hergestellt worden. Die Schildmauern sind über und zwischen den Auflagerquadern mit gepushten Mauersteinen von vgl. 50 cm Stärke verkleidet. In die Stößfugen der Deckschichtenquader wurden, um das Verschieben der letzteren durch Frost zu verhindern, auf die ganze Schichtenhöhe Portlandementdollen mit quadratischem Querschnitt von 10 cm Seitenlänge eingesetzt.

Treppenanlagen (vgl. Abb. 54 u. 55 Bl. 15).

Die von der Brücke zur Insel mit dem Lenzenchen Mineralbad und zum Cannstatter Stadtwasen hinabführenden dreiarmligen Treppen sind eigenartige, der Brücke ein ganz besonderes Gepräge verleihende Bauwerke. Ein 19,0 m langer, 10,1 m breiter Unterbau mit mächtigem Vorkörper erhebt sich über das Vorland vor den Treppenteilern; seine Umfassungsmauern sind aus Buntsandsteinquadern mit Betonhinterfüllung hergestellt. Flache Betongewölbe tragen die beiden unteren je 2,1 m breiten mit einer Ruhbank versehenen Treppenarme, welche im oberen Ende auf eine geräumige, mit Stützpfeilern versehene Ruhbank auslaufen. Der obere, ebenfalls durch eine Ruhbank unterbrochene 2,80 m breite Treppenarm ruht auf zwei leicht geschwungenen steigenden Betonbögen mit Quaderverkleidung aus Buntsandstein und Zyklopenmauerwerk aus weißem Keupersandstein in den Stirnen. Die sichtbaren unteren Leihungen dieser Bögen sind mit einer aus Buntsandstein ähnlich getarnten Cementmörtel-Verkleidung versehen. An den Außenseiten sind die Treppenanlagen durch kräftige Lisenen unterbrochen. Der obere zugleich als Brüstung dienende Abschluss des Vorkörpers hat die Form eines nordischen Schiffsschnabels, den der Oberkörper eines mit gekreuzten Armen keeg gegen die anstürmenden Eisschollen blickenden Flußgottes krönt. Die Treppenstufen bestehen aus Granit vom Fichtelgebirge, sie wurden bei der Herstellung der Gewölbe alsbald auf den Gewölbebeton in Cementmörtel gelegt. Die Steigungsverhältnisse mit 14,15:34 cm an der Inselterrasse und 13,4:34 cm an der Wasenterrasse können als bequem bezeichnet werden. Die Ruhbänke sind asphaltiert und mit einer 34 cm breiten Terrazzo-Einrahmung versehen. Steinorne Bekrönungen an den Ruhbänken und äußere Hackenmauern der Treppenanlagen, sowie kräftige schmiedeeiserne Geländer an den oberen Treppenarmen gewähren für den Fußgängerverkehr hinreichenden Schutz.

Zu dem Quadermauerwerk der Treppen wurden in der Hauptsache Buntsandsteine vom Aischfeld, und nur zu den gegliederten Stöcken Mainsandsteine verwendet. Zum Versetzen der Quader und Treppenstufen dienen an den Langseiten der Treppen aufgestellte Stützgerüste mit drehbaren Krähnen. Die Hintermauerungen und Gewölbe wurden aus Kieselstein im Mischungsverhältnis 1 Theil Cement zu 9 Theilen Kies mit Sand hergestellt. An der inneren, nicht sichtbaren Fläche des unteren Vorkörpers ist, um eine Einschaltung während des Betonierens entbehrlich zu machen, ein Backsteinmantel ausgeführt worden.

Die beiden Treppen am rechten Endpfeiler sind einarmig mit einer nutzbaren Breite von 2,80 m und je zwei Ruhbänken angeordnet; das Verhältniß ihrer Steigung zum Auftritt beträgt 14,5 cm zu 33,5 cm. Die Stufen bestehen aus

dunkelblauem Granit, die Ruhbänke aus Mosaikpflaster von 4—5 cm großen Granitbrocken, die in Cementmörtel gedrückt und abgchiffen wurden. Die Treppen sind durch leichte an die Flügelmauern anstoßende, steigende Betongewölbe unterstützt, an welchen die Dammaufschüttungen mit flachen Böschungen auslaufen.

4. Cement-, Mörtel- und Betonproben.

Der zum Brückenbau gelieferte Cement wurde nach den Bestimmungen der „Normen für die einheitliche Lieferung und Prüfung von Portlandcement“ auf seine Raumbeständigkeit und die Feinheit der Mahlung, sowie auf die Zugfestigkeit untersucht, zu welchem Zweck jedem gelieferten Wagen ein beliebiger Sack entnommen worden ist. Beispielsweise hat der zu den Gründungsarbeiten gelieferte Portlandcement 2,5 bis 5,9 % Rückstand auf einem Sieb mit 900 Maschen auf 1 qcm und an Probekörpern mit 5 qcm Bruchquerschnitt nachstehende Zugfestigkeiten aufgewiesen:

Mischungsverhältnis	Erhärtungsdauer		Zugfestigkeit		
	and. Luft im Tage	Wass. im Tage	mindest. at	höchstens. at	im Mittel
1 C: 3 Normalsand	1	6	11,0	16,4	13,2
	1	27	15,7	20,8	18,4
reine Cementkörper	1	27	38,5	48,0	42,6
1 C: 2 Mainsand	1	27	19,0	29,5	23,4

Außerdem wurden in der Materialprüfungsanstalt zu Stuttgart die Druckfestigkeiten des beim Bau thatsächlich zur Verwendung gelangten Mörtels und Betons an Würfeln von 15 cm Seitenlänge untersucht. Bezüglich der in nachstehender Tabelle enthaltenen Ergebnisse dieser Untersuchungen ist zu bemerken, daß die Würfel im Gefüge theilweise unvollkommen waren; es wären statt der Holzformen besser gußeiserne Formen zur Herstellung der Würfel verwendet worden.

Mischung	Erhärtungsdauer		Druckfestigkeit		
	and. Luft im Tage	Wass. im Tage	mindest. at	höchstens. at	im Mittel
1 C: 12 Kies mit Sand	1	27	64	91	78
	28		52	73	58
1 C: 2 Mainsand	1	27	21,7	27,4	25,7
1 C: 8 Basaltkutter	1	27	59	69	63
1 C: 10 Basaltkutter	1	27	34	69	47

Ueber den zum Pfeilerbau verwendeten Beton aus Basalt- und Jurasschotter sind in dem Bauschlinger'schen Laboratorium an der technischen Hochschule in München Versuche hinsichtlich der Festigkeit und Zusammendrückbarkeit des Betons angestellt worden. Dort wurden in gußeisernen Formen mit Beton aus 1 Cement, 2 Mainsand, 4 Basaltschotter und 1 Cement, 3 Juragries, 6 Jurasschotter je drei würfelförmliche Körper mit 12/12 cm Grundfläche und 14 cm Höhe sowie je drei Prismen mit derselben Grundfläche und 30 cm Höhe in der Weise hergestellt, daß die Materialien zuerst trocken gemischt und dann so viel Wasser zugesetzt wurde, bis sich dasselbe beim Einstampfen in die Formen an der Oberfläche zeigte. Die Probekörper blieben 1 bis 2 Tage in der Form und kamen nach dem Ausschalen 28 Tage unter Wasser, worauf die Druck- und Zusammendrückungsversuche erfolgten. Zu ersteren wurden nur die 14 cm hohen, zu letzteren die 30 cm hohen Probekörper verwendet. Nachstehende Tabelle enthält die hierauf bezüglichen Probeergebnisse:

Mischungsverhältnisse der Probekörper	Druckfestigkeit der Formen		Coeff. 2	μ	Würfel- festig- keit $\lambda + \mu$	Zusammendrückung in Millionstel der ursprünglichen Länge bei Belastung in Atmosphären:																							
	12/12/14 cm at	12/12/30 cm at				0,4,94	15,99	30,98	27,28	34,72	41,86	48,51	55,55	62,59	69,44	76,28	83,23	90,27	97,27	104,18	111,10	118,06	124,96	131,94	138,88				
1 C : 2 Mainsand : 4 Basaltchotter f	221	158	118	138	256	0	13	27	42	56	74	90	107	126	146	164	183	203	229	250	274	298	344	381	335	374			
1 C : 3 Jungsirris : 6 Jurschotter f	142	88	41	118	159	0	17	35	56	78	103	127	155	187	220	251	300	210	220	250	274	298	312						

Es ist zu beachten, daß die Versuchskörper nicht genaue Würfel darstellen und daß deshalb zur Ermittlung der Würfelfestigkeit die durch Versuche gefundenen Zahlen nach der Formel

$$\sigma_0 = \lambda + \mu \cdot \frac{a}{h}$$

berichtigt werden mußten, in welcher σ_0 die Druckfestigkeit des würfelförmigen Körpers, a die Querschnittsseite, h die Höhe des Versuchskörpers und λ und μ Coefficienten bezeichnen.

Die Versuche erwiesen die Ueberlegenheit des Betons aus Basaltchotter und Jurschotter gegenüber dem Kiesbeton. Die Zusammendrückung der verschiedenen Betonproben ist, insoweit es sich um Inanspruchnahme bis zu 30 at handelt, nicht wesentlich verschieden, erst bei höheren Inanspruchnahmen zeigen sich Verschiedenheiten. Der größeren Druckfestigkeit entspricht dabei eine kleinere Zusammendrückung; eine Elastizitätsgrenze der Betonprobe ist nicht vorhanden; die Grenze der Stetigkeit der Zusammendrückung ist jedoch aus der Tabelle mit genügender Sicherheit erkennbar, sie liegt für Basaltchotterbeton etwa bei 120 at, für Jurschotterbeton bei 63 at.

5. Architekturtechnischer und künstlerischer Schmuck der Pfeileranlagen, sowie der Treppen.

Zu wirkungsvoller Hervorhebung der Endpunkte der Brücke sind zu beiden Seiten der Widerlager vier Pylone von je 17,6 m Höhe aus Quadern von Mainsandstein hergestellt worden. Auf einem 5,45 m hohen Postament mit 4 m breiter quadratischer Grundfläche, das mit einem Fries und Gesimse abgeschlossen ist, welche die leicht bemalten Wappen der württembergischen Oberamtsstädte tragen, erhebt sich in schlanker Verjüngung der Pylonenschaft mit einem reichen, mit Schildern und Feldzeichen gezierten Capital, das in einem geschwungenen Steinhelm, auf welchem eine reich verzierte Kugel ruht, seinen Abschluss findet. Zur Hintermauerung der Vorsetzquader wurde Beton aus 1 Theil Cement und 8 Theilen Kies mit Sand verwendet, der gegen den kreisrunden hohlen Innenraum der Pylone mit einem Backsteinmantel verkleidet ist. Letzterer war, der leichteren Ausführung wegen, an Stelle einer Verschalung gewählt worden. An der Innenwand der Pylone sind Stiegeisen in die Mauer eingesetzt worden; der Zugang ist durch eiserne Thüren aus 4 1/2 mm starker Blechfüllung mit Umfassungsräumen aus 75/55/8 mm starken Winkelisen und mit aufgenietetem Mannstütschem Zierisen und aufgeschraubten Nagelköpfen abgeschlossen. Die Pylone sind mit Blitzableitern versehen.

Die 2 m langen, 1,30 m breiten, 2,15 m hohen Postamente für die Figuren vor den Brücken sind auf granitnen Sockeln mit Betonhinterfüllung aus je 3 statischen, einfach gehaltenen Quaderstücken von Mainsandstein hergestellt wor-

den. In dreifacher Lebensgröße sitzen auf den genannten Sockeln vier vom Bildhauer Fremd in Stuttgart gelieferte Modelle der Landwirthschaft, des Gewerbes, des Handels und der Macht. Im Unterbau der Pylone sind Inschriften eingehauen, welche auf die Ausführung des Bauwesens Bezug haben.

Die Aufsätze auf den Fluspfählern und an den geschlossenen Enden der Treppenfleiler sind 5,5 bzw. 5,2 m hoch aus Buntsandsteinquadern vom Main erstellt, diejenigen auf den Fluspfählern tragen verkupferte Vordächer, mit Schalen zum Abrennen von Freudenfeuern; sie wurden in der galvanoplastischen Kunstanstalt in München hergestellt. Die Aufsätze an den Treppenfleilern sind zur Aufnahme von Statuen bestimmt; außerdem sollen an den Vorderseiten sämtlicher Aufsätze Reliefs angebracht werden.

Die Stinnetzarbeiten zu diesen Aufbauten wurden auf den Werkplätzen der Unternehmer Gebrüder Adelmann in Bettingen bei Wertheim am Main nach den ihnen übergebenen Zeichnungen samt Schalonen ausgeführt und kamen fertig bearbeitet zum Versand. Auch die Pylonenbegründungen sind dort hergestellt worden.

Die Versetzarbeiten erfolgten mittels fester Gerüste, jedoch nicht in Cementmörtel, sondern in Schwarzkalkmörtel, da sich an den mit Portlandcement aufgemauerten Pfeilern weisse Ausschweißungen an der Oberfläche der Steine zeigten, welche das reine Aussehen der architektonischen Aufbauten beeinträchtigt hätten.

6. Eiserner Brücken-Ueberbau.


Abb. 29 bis 48 Bl. 14.

Gesamtanordnung.

Die fünf Bogenöffnungen der Brücke haben vom linken gegen den rechten Endpfeiler gerechnet

Spannweiten von	45,51 m	48,00 m	50,48 m	48,00 m	45,51 m
Pfeilhöhen von	4,375 m	4,735 m	4,855 m	4,905 m	3,695 m
Verhältnisse =	$\frac{1}{10,40}$	$\frac{1}{10,14}$	$\frac{1}{10,4}$	$\frac{1}{10,65}$	$\frac{1}{12,32}$

In jeder Öffnung sind in Abständen von je 3,20 m 6 parallelisch gekrümmte vollwandige Bogen mit Kämpfergelenken und von I-Form angeordnet, deren Steghöhe im Scheitel 750 mm 750 mm 830 mm 790 mm 750 mm an den Kämpfern 860 „ 900 „ 940 „ 900 „ 860 „ beträgt. Mit dem 12 mm dicken Steg sind oben und unten durch je zwei Winkel von 90/90/12 mm Stärke je zwei 380 mm breite Gurtplatten zusammengelenkt, von denen die inneren 14 mm starken auf die ganze Bogenlänge angeordnet sind, die äußeren 12 mm starken vom Scheitel bis in die Nähe der Kämpfer reichen. An den beiden Stirnbögen in jeder Öffnung ist auf dem oberen Flansch außerdem noch je ein Winkel von 100/80/10 mm angeordnet. Die Bogen-träger sind durch Futterbleche und Winkelstücke verstärkt. Die Auflager sind als Zapfenkipplager angeordnet. Der

240 mm lange Stahlzapfen mit  Querschnitt ruht mittels Unterlagkeilen mit $\frac{1}{16}$ Anzug auf dem gußeisernen Lagerstahl mit 900/700 mm großer Auflagerplatte. Der 700 mm lange, 238 mm breite obere Lagerstuhl aus Martinstahlguß ist an die Bogen angeschraubt. Das Gewicht eines Auflagers beträgt rund 650 kg. Unter die Lagerplatten sind zum Zweck gleichmäßiger Druckverteilung auf das Mauerwerk 2 mm starke Bleiplatten gelegt worden.

Durch Verticalen, welche die Längsträger der Brücke gegen die Bögen abstützen sind die fünf Öffnungen in 18, 19, 20, 19, 18 Felder getheilt, von je 2,569 m, 2,508 m, 2,507 m, 2,508 m, 2,509 m Länge. Diese Verticalen sind über den Stirnbogen aus je einem 300/10 mm starken Flach-eisen und einem 120/80 mm Winkel, über den inneren Bogenträgern aus je zwei kreuzweise gestellten und durch Futterbleche verbundenen Winkeln verschiedener Profile (100/100/14 mm bis 90/90/10 mm) gebildet.

Die beiden äußeren Längsträger sind aus 8 mm starkem Blech und 75/75/8 mm Winkeln mit I-förmigen Querschnitt und mit Segmentausschnitten zwischen den einzelnen Verticalständern angeordnet; die inneren bestehen aus geraden 300 mm hohen I-förmigen Trägern aus 10 mm starkem Stehblech und vier 75/75/10 mm starken Gurtwinkeln. Im Scheitel der Bögen laufen diese inneren Längsträger aus. Dem Längenprofil entsprechend haben diese Längsträger eine flache Krümmung in Parabelform.

Ein Diagonalverband zwischen den Bögen und den Längsträgern ist des besseren Aussehens wegen unterblieben.

Zwischen den Bögen befinden sich fachwerkartige Querversteifungen mit Rahmen von 90/90/10 mm Winkeln und 70/70/7 mm Diagonalwinkeln. Diese Fachwerke sind in der Nähe der Kämpfer radial, gegen den Scheitel der Bögen senkrecht eingesetzt. Außerdem besteht zwischen den Verticalstützen in der Querrichtung der Brücke ein Kreuzverband aus 75/75/12 mm starken Winkeln und am unteren Ende der Stützen noch eine wagrechte Verbindung durch 90/90/6 mm Winkel.

In der Fläche der Obergurte der Bögen ist ein hinreichender Windkreuzverband aus Winkel-eisen von 75/75/10 mm, ein ebensolcher zwischen den oberen Längsträgern hergestellt.

Die Brückentafel ist folgendermaßen ausgeführt: In Abständen von je 1,25 m sind abwechselnd über sechs und vier Haupt- und Längsträgern hinweg, die nach der Fahrbahnwölbung geformten, in der Mitte 410 mm, an den Enden 250 mm hohen Querträger von I-Form aus 8 mm starkem Stehblech und 75/75/8 mm Gurtwinkeln gelegt. Ueber den Verticalständern der äußeren Bogenträger sind auf die Querträger die 1,10 m über die Brückenstirnen vorspringenden Consolstücke mit ähnlichem Querschnitt genietet. Während nun die Belagern der Fahrbahn, mit Normalprofil Nr. 11, nach der Längsrichtung der Brücke in Abständen von je 277 mm und mit Zwischenräumen von 37 mm mittels Klemmplatten und Schrauben auf die Querträger befestigt sind, liegen die 3,42 m langen Belagern der Gehwege mit dem Profil 170/60/3/6 mm quer zur Brückenachse in Abständen von je 282 mm und mit Zwischenräumen von 112 mm auf den durch die Querträger

und Consolen unterstützten Gehwegträgern mit C und Y-förmigen Querschnitt auf und sind auf diesen durch Schrauben befestigt.

Ueber den Pfeilern dienen als Unterlage für die Fahrbahnbelagern und die inneren Längsträger der Gehwege 18 mm starke Flachschienen, für die äußeren und mittleren Längsträger ins Mauerwerk eingelassene Gußplatten.

Um der Eisenconstruction bei Temperaturveränderungen freie Beweglichkeit zu sichern und Verschiebungen am Pfeiler-mauerwerk zu verhindern, sind in jeder Öffnung an den Belagern auf die ganze Brückenbreite durch Winkel-eisen, welche einerseits auf dem Fahrbahnbelag beziehungsweise Längsträgern der Gehwege, andererseits auf dem Pfeiler-mauerwerk befestigt sind, Trennungsfugen von 1 cm Weite in der Fahrbahn und den Gehwegen hergestellt. Diese Fugen sind in den Gehwegen mittels Winkel-eisen überdeckt, in der Fahrbahn wurden sie der gleichmäßigeren Abnutzung der Winkel und der Fahrbahn wegen offen gelassen; für das Offenhalten der Fugen hat die Brückenwarte zu sorgen.

Das Gesamtgewicht des eisernen Ueberbaues, ohne die an den Verticalständern der Stirnbogen angebrachten Zierrisen, beträgt: 1380460 t.

Grundzüge für die Bauweise.

Der ganze eiserne Ueberbau wurde so einfach als möglich gestaltet; die Construction ist in allen ihren Theilen zugänglich, kann also überall einer Untersuchung unterworfen werden. Verköpfungen sind durchweg vermieden.

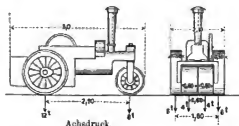
Grundlagen für die Belastung und Inanspruchnahme des Eisen-Ueberbaues.

Nach dem Bauprogramm waren als Eigengewichte in Rechnung zu nehmen:

von 1 cbm Holz	1000 kg,
„ „ „ Asphalt	2200 „
„ „ „ Brückenbahnbeton .	2500 „
„ „ „ Flusseisen	7850 „
„ „ „ Schweifeseisen . .	7800 „
„ „ „ Gußeisen	7250 „

Als Verkehrs-Belastung wurden folgende Werthe zu Grunde gelegt:

Menschengedränge mit 400 kg für das qm der Fahrbahn und mit 560 kg für das qm der Gehwege; daneben für die Fahrbahn als größte Einzellast eine Dampfwalze mit 20 Tonnen Dienstgewicht und der nachstehend gezeichneten Druckvertheilung.



Für den Wind sollte eine Belastung von 150 kg für das qm der von demselben getroffenen Fläche angenommen

und bezüglich der Inanspruchnahme der Construction durch Temperaturwechsel ein Temperaturunterschied von 50°C. , für die in den Brückenstirnen gelegenen Eisenconstruktionen dagegen eine um 10°C. höhere Temperaturschwankung zu Grunde gelegt werden.

Hiernach und für die jeweils möglichen ungünstigen Belastungsweisen war die Berechnung für die sämtlichen Constructionstheile der Brücke in Bezug auf Haupt- und Nebenspannungen, für die letzteren insbesondere auch bezüglich der Temperaturveränderungen durchzuführen.

Die Querschnitt-Bemessung hatte nach der Weyrauch'schen Theorie (vgl. „die Festigkeitseigenschaften und Methoden der Dimensionenberechnung von Eisen- und Stahlconstruktionen von Dr. Jakob J. Weyrauch“, Leipzig 1889) unter Anwendung der Formel 7 in § 8

$$b = 800 \left(1 + \frac{\phi^2}{2} \right)$$

zu geschehen. Zur Berechnung der Stärke der Nietverbindungen war die Schubfestigkeit = $\frac{1}{2}$ der Druckfestigkeit anzunehmen.

Bei den ungünstigsten Belastungsarten durfte die Inanspruchnahme auf Zug und Druck

bei Schweisseisen 700 at,

bei Marteneisen 1000 at,

die Inanspruchnahme auf Schub $\frac{1}{2}$ dieser Zahlen, die Inanspruchnahme auf Druck

bei Tiegelgußstahl 2900 at,

bei Gußeisen 1000 at,

nicht übersteigen. Bezüglich der Gestaltung der Vernietungen und Stosfverbindungen hatte sich die Bauverwaltung die Vornahme von Versuchen vorbehalten.

Statische Berechnung des Brücken-Überbaues.

Die dem Entwürfe der Maschinenfabrik Esslingen zu Grund gelegte, von Obergeringieur Kähler durchgeführte statische Berechnung des Überbaues beschränkte sich bezüglich der Hauptträger (elastischen Bögen) auf die Oeffnung IV mit 48 m Spannweite und 4,5 m Pfeilhöhe. Die Berechnung der Zwischenträger, Verticalen, Gurten usw. hatte für alle 5 Oeffnungen gleichmäßig Gültigkeit.

Zur Bestimmung der Bogenquerschnitte waren die Hauptspannungen für die ungünstigsten Belastungen für Querschnitte in Abständen von je 2,4 m und die Nebenspannungen infolge des Bestrebens zu seitlichem Einknicken sowie durch Temperaturänderungen gegenüber der Normaltemperatur ermittelt; unterlässigst blieben hierbei die Spannungen infolge von Winddruck und die Spannungsänderungen infolge unabsichtlicher Änderungen der Spannweite durch Nachgeben der Pfeiler und Widerlager. Hiernach waren die Bogen aus je einem Stehblech von 1,2 cm Stärke, dessen Höhe von Scheitel zu den Kämpfern von 78 auf 90 cm wächst, 4 Winkelisen von 90/90/1,2 cm und 2 Horizontalplatten von 38/1,4 cm zusammengesetzt, wozu, soweit nöthig, noch zwei horizontale Verstärkungsplatten von 38/1,0 cm kommen, die aber in der Nähe des Scheitels und der Kämpfer weglassen sind. Die Bogen der Oeffnung II mit derselben Spannweite erhielten dieselben Querschnitte, diejenigen der Mittelöffnung mit 50,48 m Spannweite um 4 cm höhere, die

der beiden äußeren Oeffnungen mit Spannweiten von 45,51 m um 4 cm niedrigere Querschnitte, wie die berechneten Bogen der Oeffnung IV. Begründet wurde diese Wahl damit, daß die Momente in der Mittelöffnung etwa 5% größer, in den Endöffnungen um ebenso viel kleiner sind als in der Oeffnung IV.

Die von Professor Dr. Weyrauch in Stuttgart zunächst vorgenommene allgemeine Prüfung der Pläne und Berechnungen der Fabrik führte zu dem Ergebnis, daß auch an den Stirnbögen, unbeschadet der dort hinzukommenden Winkelisen zur Befestigung der Verticalständer die im Entwurf nicht vorgesehenen Verstärkungsplatten anzubringen, die Verstärkungsplatten sämtlicher Bögen über den Scheitel wegzuführen und die Dicke dieser Platten mit 1,2 cm statt mit 1,0 cm auszuführen war. Diese Änderungen ersolien mit Rücksicht auf seitlichen Winddruck, sowie etwaige Pfeilbewegungen und Spannweitenänderungen, die sich am stärksten im Scheitel der Bögen geltend machen und auch deshalb empfehlenswerth, weil nach der vorgelegten Berechnung die vorgeschriebenen Grenzen der Beanspruchungen ohnedies schon an einigen Stellen überschritten wurden. Außerdem war eine Ergänzung des Windkreuzverbandes gegenüber dem geplanten, eine Verstärkung der Verticalen gegen den Kämpfer hin vorgesehen, und die Verwendung 11 cm hoher Zweiseisen an Stelle 9 cm hoher für den Fahrbahnbelag als nothwendig ersachtet worden. Die hernach von Professor Dr. Weyrauch vorgenommene eingehende statische Berechnung behandelte infolge der Verschiedenheit der Spannweiten und Pfeilverhältnisse die Bögen aller fünf Brückenöffnungen einzeln für sich, und zwar bezüglich der Haupt- und Nebenspannungen einschließend der Ermittlung über die Scheitelbewegungen und die nöthige Ueberhöhung der Bögen. Infolge der hierbei gefundenen Rechnungsergebnisse mußte von den früher festgesetzten Querschnitten nur insofern abgegangen werden, als die unteren Verstärkungsplatten der Bögen in Oeffnung V um 2 m gegen die Kämpfer verlängert wurden. Bezüglich dieser Controllberechnung kann auf die demnächst erfolgende Veröffentlichung derselben durch Professor Dr. Weyrauch in der Wiener Allgemeinen Bauzeitung verwiesen werden.

Die vom Obergeringieur Kähler ausgeführte eingehende statische Berechnung des gesamten Brücken-Überbaues wird einem demnächst erscheinenden Sonderdruck dieser Beschreibung einverleibt werden.

Untersuchung und Abnahme des Marteneisens.

Für den gesamten eisernen Überbau, mit Ausnahme der aus Schweisseisen hergestellten Niete und Schrauben sowie der Auflager, ist weiches Marteneisen verwendet worden. Die Bestimmungen für die Lieferung und Herstellung des eisernen Überbaues stimmen im allgemeinen mit den vom Verein deutscher Ingenieure aufgestellten „Normalbestimmungen für die Lieferung von Eisenconstruktionen für Brücken und Hochbau“ überein. Für die Zugfestigkeit des Flusseisens wurde als untere Grenze 37 kg, als obere 44 kg/qmm in der Längs- und Querrichtung vorgeschrieben, die Dehnung mußte mindestens 20 v. H. für beide Richtungen betragen. Die Probestücke für die Zerreiß- und Dehnungsproben sollten 200 mm freie Länge zwischen den Einspannungsvorrich-

tungen erhalten und kreisrunden Querschnitt mit dem einheitlichen Durchmesser von 20 mm bei Formeisen und Blechen von 22 mm Stärke und mehr; bei schwächeren Formeisen und Blechen waren Streifen von 30 mm Breite zu verwenden.

Das Flußeisen ist theils von der Gutehoffnungshütte, theils von Bursch-Dillingen geliefert worden; die Abnahme desselben und die Vornahme von Proben geschah durch Beamte der Kgl. Bauverwaltung. Es wurden Zerreiß- und Dohnungsproben, Biegeproben und Ausbreitproben vorgenommen und von jeder Charge eines oder mehrere Probestücke gewählt; auf je etwa 8 t der Lieferung kam eine Probe. Je ein zweites Probestück mußte zu Parallelversuchen an die Maschinenfabrik Eßlingen gesendet werden. Bei der Härteprobe sind Streifen mit abgerundeten Kanten von 30 bis 50 mm Breite gleichmäßig rothglühend gemacht und im Wasser von + 28° C. abgeschreckt worden. Derselben wurden alsdann bei Probestreifen aus Formeisen um einen Dorn — der 1,5 fachen Streifendicke, bei Probestreifen aus Blech um einen Dorn von der einfachen Streifendicke um 180° derart zusammengebogen, daß nach Beendigung der Proben die beiden Enden des Streifens sich berührten; dabei durfte an der Biegestelle des Streifens kein Bruch oder sonstiger Schaden wahrnehmbar sein. Bei den Ausbreitproben mußte ein auf kaltem Wege abgetrennter 30–50 mm breiter Streifen eines Formeisens, Flacheisens oder Bleches in rothwarmen Zustande mit der parallel zur Faser geführten, nach einem Halbmesser von 15 mm abgerundeten Hammerkante bis auf das 1,5 fache seiner Breite ausgeteilt werden können, ohne Spuren von Trennung im Eisen zu zeigen. Die vorgenommenen Proben haben ergeben, daß das gelieferte Material den gestellten Anforderungen entspricht.

Herstellung des eisernen Ueberbaues in der Werkstätte. Nietversuche.

Die Verschiedenheit der fünf Brückenöffnungen bezüglich ihrer Spannweiten und Höhen machte für jede derselben besondere Berechnungen und Werk-Zeichnungen erforderlich.

Die Herstellung des eisernen Ueberbaues erfolgte in der Brückenbauwerkstätte der Maschinenfabrik Eßlingen in Cannstatt; hier wurden die einzelnen Bogenstücke in Längen von je 10 bis 10,6 m zusammengesetzt, vollständig fertiggestellt und vernietet. Die Nietung geschah durchweg von Hand, nachdem die auf Veranlassung der Bauverwaltung von Professor Bach in der Materialprüfungsanstalt der technischen Hochschule in Stuttgart vorgenommenen Versuche über den Widerstand gegen Gleiten eine Ueberlegenheit der Maschinen-nietung über das Nieteln von Hand nicht ergaben hatten. (Vgl. Zeitschrift deutscher Ingenieure, Band XXXVI von 1892, Seite 1141 u. f.)

Aufstellen der Eisenconstruction.

Da die Zwischenpfeiler nicht für einseitigen Schub berechnet sind, so erschien es nicht zulässig, die Bögen in einer Öffnung jeweils sofort nach dem Aufstellen der Eisenconstruction abzulassen und das Gerüst zu entfernen, um es in einer anderen Öffnung wieder zu verwenden; es ist vielmehr verlangt worden, daß für jede Öffnung ein besonderes

Lehrgerüst aufgestellt werde. Die einzelnen Gerüstböcke sind in Abständen von 5 bis 7 m auf dem Vorland aufgestellt und ihre Schwellen da, wo der Untergrund nicht die erforderliche Festigkeit und Widerstandsfähigkeit gegen die Witterungseinflüsse zu besitzen schien, durch eine Vorlage oder eingerammte Pfähle unterstützt worden. Im Neckar und im Canal waren die Gerüstböcke in Entfernungen von je 7 m auf fest eingerammte Pfähle gestellt. Auf den oberen Zangen dieser Böcke lagen in der Brückenrichtung die zum Theil durch Streben oder Sprengwerke unterstützten Streckbalken mit 25 cm mittlerem Durchmesser und auf diesen der 5 cm starke Dielenbelag des Montagebodens etwa 60 cm unter den eisernen Bogenträgern. Außer den kräftigen einfachen und Kreuzverbiegungen sind an den Gerüsten in Hochwasserhöhe noch wagrechte Verbiegungshölzer der Länge und Quere nach angebracht worden. Soweit möglich, wurden die Pfeiler- und Versenkungsgerüste zu den Montagegerüsten verwendet. In Verbindung mit den Lehrgerüsten waren die je eine halbe Brückenbreite einnehmenden Versetzgerüste mit Laufstegen und hölzernen Bockkrahnen von 8,50 m Weite aufgestellt worden; das Material hierzu wurde jedoch nur für zwei Öffnungen angeschafft und nach deren Fertigstellung in den anderen Öffnungen wieder benutzt.

Die Stöße der einzelnen Bogenstücke der Hauptträger sind nicht stumpf, sondern in der Art angeordnet, daß sie an den Gurtwinkeln, Gurtplatten und Stehblechen um 40 bis 85 cm gegeneinander verschoben sind. An den gestosfenen Stellen mußten die Fugen dicht schließen.

Die Aufstellung des eisernen Ueberbaues einer Öffnung begann mit dem Versetzen der Untertheile der zwölf Auflager, welche man, nachdem zuvor die Oberfläche der Auflegequader möglichst eben gerichtet und abgesehen worden war, nach Höhe und Richtung in die richtige Lage brachte und sie durch Untersprießen in derselben erhielt; alsdann wurden die zwei Mittelbogen der betreffenden Öffnung nach Höhe und Richtung annähernd genau aufgestellt und auf Keile gelegt, wobei jeweils mit dem Kämpferstück auf der einen Widerlagenseite begonnen und mit dem andern Kämpferstück geschlossen wurde; an letzterem konnte der Obertheil des Auflagers erst nach seiner Aufstellung angeschraubt werden. Das Ineinanderschieben der einzelnen Bogenstücke ließ sich mittels der Krahnen leicht bewerkstelligen. Nachdem die Querverbindungen zwischen die mittleren Bogen eingesetzt und den letzteren ihre genaue Richtung gegeben war, wurden in gleicher Weise auch die anderen Bogen vor der Öffnung aufgestellt und gleichzeitig die Querverbindungen zwischen die Bogen gesetzt. Waren die Bogen durch Anziehen oder Nachlassen der Stahl- und der Holzknie in die planmäßige Höhenlage gebracht und ruhten sie sicher auf den Gerüsten auf, so konnten die Stoßvernietungen vorgenommen werden, für welche die Bohrung an Ort und Stelle erfolgte. Weiter wurden nun mittels der Krahnen der Reihe nach die Verticalständer, die Längsträger — und zwar die äußeren, mit den Segmentausschnitten, in zusammengezielten Stücken von 7,5, 8,0 und 9,9 m Länge, die inneren in Stücken von 6,4, 7,5 und 7,8 m Länge — ferner in ganzen Stücken die Querträger und die Consolen, in Stücken von 7,5 m, 8,4 m und 10,0 m Länge die Gehwegträger aufgestellt, die Querverbindungen und Horizontalverbände eingesetzt und die Zusammennietung

der einzelnen Constructionsteile mit Ausnahme der Vortell-
stände und der Kreuzverbände zwischen denselben ausge-
führt, welche letztere bis nach dem Ablassen sämtlicher Öff-
nungen und Bogen zunächst nur durch je einen Schrauben-
bolzen an den Knotenblechen befestigt waren, wodurch innere
Spannungen in diesen Constructionsteilen infolge der Be-
wegungen beim Ablassen vermieden werden konnten. Für die
Einbringung des Brückenbelags waren die Versetzgerüste
entbehrlich.

Ueberhöhung und Ablassen der Bogen.

Die Ueberhöhung der Bogen hat den Zweck, die durch
Eigengewicht allein erzeugten Momente aufzuheben. Sie
mußte den fertiggestellten und geölten, in spannungslos
Zustand befindlichen Bogenträgern künstlich ertheilt werden,
ehe deren Unterstützung durch die Lehrgerüste und Holz-
keile entfernt wurde. Es ist selbstverständlich, daß die
Ueberhöhung bei möglichst geringer Eigengewichtsbelastung
am leichtesten zu bewerkstelligen gewesen wäre, also dann,
wenn die Tragbogen mit Querversteifungen aufgestellt waren;
dies hätte jedoch, da die einzelnen Öffnungen nacheinander
montirt wurden, einen einseitigen Schub auf die Pfeiler zur
Folge gehabt, und um diesen zu vermeiden, wartete man
mit dem Losschlagen der Holzkeile und der Erzeugung des
künstlichen Horizontalschubs, bis in allen fünf Öffnungen

der Oberbau mit dem \wedge Belag ausgeführt war. Unter der
Einwirkung des gleichmäßig vertheilten Eigengewichts der
Bogen allein und des übrigen, concentrirt angenommenen
Eisengewichts einschließend des \wedge Belags, aber ohne Beton
und Pflaster der Fahrbahn und der Gehwege, mit $P = 1470$ kg
hatte das Maß der Ueberhöhung bei einer Abweichung der
Temperatur von der Normaltemperatur (10° C.) um d° in
den fünf Öffnungen zu betragen:

I.	$h = 0,900 + 0,0998 d$ cm
II.	$0,944 + 0,0971 d$ "
III.	$1,000 + 0,0999 d$ "
IV.	$1,013 + 0,1024 d$ "
V.	$1,230 + 0,1193 d$ "

und die entsprechende Verringerung der Spannweite

I.	$V = 0,450 + 0,0500 d$
II.	$0,508 + 0,0523 d$
III.	$0,552 + 0,0552 d$
IV.	$0,519 + 0,0526 d$
V.	$0,521 + 0,0505 d$

Für verschiedene Temperaturen ergaben sich für die
künstliche Ueberhöhung h , die entsprechende Verringerung v
der Spannweite und Verschiebung V der Keile mit $1/12$ An-
zug an jedem der beiden Auflager die in nachstehender Tabelle
angegebenen Werthe in mm:

Temperatur		Öffnung I			Öffnung II			Öffnung III			Öffnung IV			Öffnung V		
während der Ueberhöhung	Differenz gegen 10°	h	v	V	h	v	V	h	v	V	h	v	V	h	v	V
$^{\circ}$ C.	d° C.															
-15	-25	-16	8,0	-48	-15	-8,0	-48	-15	-8,3	-50	-15	-8,0	-48	-18	-7,4	-44
-10	-20	-11	-6,5	-33	-10	-5,4	-32	-10	-6,5	-33	-10	-5,3	-32	-12	-4,9	-29
-5	-15	-6	-4,0	-18	-5	-2,8	-17	-5	-2,8	-17	-5	-2,7	-16	-6	-2,4	-14
0	-10	-1	-0,5	-3	0	-0,2	-1	0	0	0	0	-0,1	-1	0	+0,2	+1
+5	-5	4	+2,0	+12	+5	+2,5	+15	+5	+2,8	+17	+5	+2,6	+16	+6	+2,7	+16
+10	Normal	9	+4,5	+27	9	+3,1	+31	10	5,5	+33	10	6,2	+31	+12	5,2	+31
+15	+5	14	7,0	+42	14	7,7	+46	15	8,3	50	15	7,8	+47	18	7,7	+46
+20	+10	19	9,5	+67	19	10,3	+62	20	11,0	66	20	10,5	+63	24	10,3	+62
+25	+15	24	12,0	+92	24	12,9	+77	25	13,8	83	25	13,1	+79	30	12,8	+77
+30	+20	29	14,5	+117	29	15,6	+93	30	16,6	100	30	15,7	+94	36	15,3	+92
+35	+25	34	17,0	+142	34	18,2	+119	35	19,3	116	36	18,3	+110	42	17,8	+107

Zur Ausführung der Ueberhöhung wurden nun keine beson-
deren künstlichen Hilfsmittel (Druckwasser-Pressen und dgl.)
verwendet, sondern man hat sich die Temperaturbewegungen
in der Luft und Eisenconstruction zu Nutzen gemacht. Wenn
sich infolge einer Erwärmung die gegen die Widerlager ge-
stütteten Bogen ausdehnen suchten und sich von der Ge-
rüstunterlage hoben, wurden die gelockerten Holzkeile an-
gezogen; bei kühlerer Temperatur trat eine Verkürzung der
Bogen ein, der hierdurch entstehende Spielraum an den Auf-
lagern gestattete ein Nachziehen der Stahlkeile. Die Witter-
ungsverhältnisse waren derart günstig, daß schließlich in
sämtlichen fünf Öffnungen die ganze Ueberhöhung durch
festgesetztes Anziehen der Keile in der angedeuteten Weise
hergestellt werden konnte. Hierbei wurde neben der Ein-
haltung der der betreffenden Temperatur entsprechenden Ver-
schiebung der Stahlkeile gegeneinander in geeigneten Zeit-
abschnitten die Höhenlage der Bogen durch genaue Nivelle-
ments festgestellt. Vorstehende Tabelle läßt ersehen, daß
einer Temperaturzunahme oder Abnahme um 1° ein Anziehen
der Keile oder Nachlassen derselben um vgl. 3 mm und eine

größere oder kleinere Ueberhöhung von vgl. 1 mm entspricht.
Vor dem Ablassen der Bogen wurden nochmals genaue Mes-
sungen ihrer Höhenlage vorgenommen und dabei folgende
Ergebnisse gefunden:

Öff- nung	Datum	Tem- peratur	Höhen		Ueber- höhung
			Ablesung	bei normaler Temperatur	
		$^{\circ}$ C.			mm
I	26. Juli 1893	21	225,889	225,867	22
II	do.	24	226,264	226,247	27
III	4. August	25	226,095	226,070	25
IV	13. Juli	17	226,019	226,000	19
V	17. Juli	18	226,217	226,198	19

Das Ablassen der Bogen erfolgte am 5. und 7. August
1893; hierbei wurden die Holzkeile unter den sechs Bogen-
trägern einer Öffnung, von den Kämpfern gegen den Scheitel
fortschreitend, gelöst, was ohne besondere Schwierigkeiten
vor sich ging. Die Senkungen, die hierbei an den einzelnen
Bogen wahrgenommen wurden, betragen:

Beobachtete Temperatur	Öffnung	Senkung	Ueberhöhung nach dem Ablassen
° C.		mm	mm
18	I	1—4	17
18—20	II	4—6	22
20	III	2—6	21
15	IV		13
16	V	5—6	14

Die unmittelbare Einwirkung der Sonnenstrahlen auf die äußeren Bögen während des Ablassens hat sich theilweise bemerklich gemacht.

Anstrich des Eisenwerks.

Sämtliche Theile des eisernen Ueberhauses sind auf der Leinölfirnis-Unterlage noch zweimal mit Deckanstrichen versehen worden, und zwar die Bogenträger mit allen in den Stirnflächen liegenden Constructionstheilen mit korallrother Oelfarbe und rothbraunen Einfassungen, die Belagisen an ihrer nach unten gekehrten Seite in meergrüner Farbe, alles übrige mit stahlgrauer Schuppenpanzerfarbe, welche mit Leinölfirnis gemischt wurde. Infolge des dunklen Anstrichs der inneren Constructionstheile treten die Hauptmrisse der Brückenstirnen klar hervor. Mit der Schuppenpanzerfarbe sind zuvor Proben hinsichtlich ihrer Deckkraft, ihrer Widerstandsfähigkeit gegen Witterungsverhältnisse und gegenüber verdünnten Säuren, sowie bezüglich ihres Verhaltens bei starken Verbiegungen der angestrichenen Bleche angestellt worden, welche in allen Fällen günstige Ergebnisse lieferten. Während des Anstrichs ist auf ein fortwährendes Auftrüben der mit Leinölfirnis gemischten Farbe gesehen worden, da letztere specifisch schwerer ist als der Firnis.

Untersuchung des Ueberhauses, Belastungsprobe.

Der eiserne Ueberbau ist, als er in allen Theilen fertig und vernietet war, hinsichtlich der Abmessungen der einzelnen Constructionstheile und der Nietverbindungen einer eingehenden Untersuchung unterworfen worden. Die ersten stimmten mit den planmäßig vorgeschriebenen Maßen überein. Bei Anklöpfen der Niete sind nur wenige locker gefunden und sofort durch neue Nieten ersetzt worden. Der Mißstand, daß in den schräg gestellten Untertheilen der Auflager Wasser stehen blieb, wurde dadurch beseitigt, daß man die Seitenrippen der Auflager durchbohrte und dem Wasser Abfluß verschaffte.

Die Belastungsprobe der Brücke wurde zwei Tage vor der Eröffnung mit dem der k. Straßenbauverwaltung gehörigen Apparat für Brückenuntersuchungen vorgenommen. Der Grundgedanke der Biegemessung ist folgender:

An der Trägermitte (Bogenscheitel) wird ein Draht befestigt, welcher durch ein schweres Gewicht an seinem unteren Ende gespannt wird. Ein mittels Klemmschrauben am Draht befestigter Maßstab paßt in eine auf einem gewöhnlichen Stativ fest angebrachte Hülse mit Noniuseintheilung, an welcher die Ablesung vor und bei ruhender Belastung vorgenommen wird. Um auch bei bewegter Last die Einsenkungen messen zu können, ist mit dem Maßstab ein beweglicher Schreibstift verbunden, welcher die Scheitelbewegungen der Brücke auf ein Papierkärtchen, das an die

Hülse am Stativ angeheftet ist, zeichnet, sobald er über das Papier geführt wird. In der Flußöffnung konnten keine Stativ aufgestellt werden; statt ihrer wurde auf eine noch vorhandene Pfahlreihe des Lehrgerüsts ein Holz gelegt und auf diesem die Biegemessung ebenso wie auf den Stativen aufgesetzt. Eisenstützen, welche an den Untergeräten der Bögen in der Mittelloffnung angebracht sind, ermöglichen hier die Einhängung des Drahtes.

Das Programm für die Belastungsprobe schrieb hauptsächlich die Beobachtung der Scheitelbewegungen sämtlicher Bogenträger vor. Man begnügte sich an zwei Bögen jeder Öffnung, und zwar an Nr. 2 und 5, gleichzeitig die horizontalen Ausweichungen der Scheitel, sowie die horizontalen und verticalen Bewegungen der Kämpfer zu beobachten. Die Beobachtungen sollten für ruhende und für bewegte Belastung erfolgen, auch sollte bei der Kürze der zu Gebot stehenden Zeit das Hauptabsehen nur auf Feststellung der Höchstwerthe der Bewegungen gerichtet werden.

Der Plan für die Probe war für eine Belastung mit vier Dampfstraßenwalzen aufzustellen, da die Herstellung gleichmäßig vertheilter Belastungen, etwa durch Kiesschlüchten u. dgl., als zu theuer und zeitraubend unterlassen werden mußte. Die Stellung der zur Belastung verwendeten Dampfstraßenwalzen erfolgte so, daß unter Annahme gleichmäßiger Vertheilung der Walzendrucke durch den Zerschnitt, die Längsträger und die Querträger, 400 kg/qm verglichene Belastung für die von den Walzen bedeckte Fahrbahnfläche sich ergeben hat. Die Walzen hatten durchschnittlich 3,10 m Achsenabstand, auf der Vorderachse 5 bis 6 t, auf der Hinterachse 9 bis 11 t Dienstgewicht. Die Breite der Walzen betrug rund 2 m. Es wurden zwei Stellungen der Walzen angenommen. In der ersten Stellung standen je zwei Walzen in 10 m Schwerpunktsabstand hinter einander und zwei neben einander; diese Stellung ist als „Gruppenstellung“ bezeichnet. Bei der zweiten Stellung, der „Reihenstellung“, führen sämtliche vier Walzen hinter einander in 6 bis 7 m Schwerpunktsabstand.

Bei der Ausführung der Probebelastungen wurde zunächst die Gruppenstellung vorgenommen; dabei wurde jede Walze einzeln auf die zu belastende Öffnung vom Ortpfeiler her in die ihr vorgzeichnete Stellung eingefahren. Sobald eine Walze eingefahren war, wurde mit dem Schreibstift der unter den Bogenscheiteln aufgestellten Biegemessung ein kurzer Strich gezogen, welcher durch seinen Abstand von der in unbelastetem Zustand der Brücke gezogenen bogenförmigen Grundlinie, das Maß der erfolgten Einsenkung gab. In gleicher Weise wurde bei der Ausfahrt der Walzen vorgegangen. Die Ausfahrt erfolgte nicht auf die Ortpfeiler, sondern auf die der beobachteten Brückenöffnung benachbarte Öffnung. Von hier aus fuhren alsdann die Walzen in Gruppenstellung gemeinsam über die zu untersuchende Öffnung auf den Ortpfeiler bzw. über denselben hinaus auf die Rampe.

Für jede Öffnung erfolgte eine solche Belastungsprobe eine Stunde, so daß die Belastung sämtlicher fünf Öffnungen in der Zeit von 7 Uhr vormittags bis 12 Uhr mittags vorgenommen werden konnte. Nachmittags von 1½ Uhr bis 3¼ Uhr erfolgten sodann Fahrten der Walzen in Reihenstellung über die ganze Brücke, und zwar zunächst

zweimal entlang des Fahrbahnstreifens auf Träger 2 und 3 und sodann zweimal entlang des Streifens über Träger 4 und 5. Bei den bewegten Belastungen sind mit den Schreibstiften der Biegemessmer die in nachstehenden Figuren dargestellten Zittercurven aufgezeichnet worden, deren Ordinaten in Bezug auf die bogenförmige Grundlinie gleich der Einsenkung des Bogenscheitels sind, und deren Erzitterungen mit den Erzitterungen der Brücke übereinstimmen.



Zittercurven bei der Probelastung.

Die Ergebnisse der Messungen und Beobachtungen während der Probelastungen sind bezüglich der Bewegungen der Kämpferpunkte nicht ganz sicher. Es scheint, daß der Einfluss der unvermeidlichen Erschütterung des Erdbodens im allgemeinen auf die in der Nähe der Pfeiler aufzustellenden Nivellirinstrumente und Theodolithe hingereicht hat, um die ganz geringfügigen Bewegungen, welche in der Regel nur Bruchtheile von Millimetern betragen, zu übertreffen. Als Bestätigung hierfür mag gelten, daß vielfach bei festem Stande des Instrumentes keine Spur von Bewegung an den Kämpfern wahrgenommen wurde, und dass im übrigen den beobachteten Bewegungen meist gegenüber steht, dass keine bleibende Ausweichung wahrzunehmen war. Die horizontalen seitlichen Scheitelbewegungen sind gleichfalls von geringer GröÙe gewesen. Der Höchstbetrag bei einseitiger Belastung war 2,5 mm. Mit zwei Ausnahmen, bei welchen je 0,4 mm bleibende Ausweichung verzeichnet wurde, sind sämtliche Scheitel nach der Entlastung in ihre ursprüngliche Verticalebene zurückgekehrt. Die vertikalen Scheitelbewegungen (Einsenkungen) sind sowohl für ruhende als auch bewegte Gruppenbelastung in Reihenstellung in folgender Uebersicht zusammengestellt.

Am Tage der Probelastung (25. September) betrug die Lufttemperatur im Schatten an der Brückenkaustelle

Vormittags 5 $\frac{1}{2}$ Uhr — 2° C.
 " 7 $\frac{1}{2}$ " + 5° " "
 " 11 $\frac{1}{2}$ " + 18° "

In der Frühe war gar keine, gegen Mittag etwa zwei Zehntel Bewölkung vorhanden. Beobachtungen der Scheitelverhöhung sind geplant.

Schließlich seien noch einige Angaben über die GröÙe die Geschwindigkeit und die Dauer der Erzitterungen der

Uebersicht über die Höchstwerthe der vertikalen Scheitelbewegungen bei ruhender und bewegter Gruppenbelastung, sowie bei Reihenfahrt.

Vertikalbewegung an Brückenträger N.	I.						II.						III.						IV.						V.					
	1.	2.	3.	4.	5.	6.	1.	2.	3.	4.	5.	6.	1.	2.	3.	4.	5.	6.	1.	2.	3.	4.	5.	6.	1.	2.	3.	4.	5.	6.
Bei Gruppenbelastung.	30,4	7	3,2	6,5	5,0	3,4	3,0	4,8	5,8	5,0	5,4	3,9	3,4	5,0	6,2	7,0	6,2	4,7	3,8	5,1	6,0	6,2	5,6	4,1	3,3	4,9	5,8	6,0	5,3	4,6
1. Ruhende Vollbelastung.	30,4	7	3,2	6,5	5,0	3,4	3,0	4,8	5,8	5,0	5,4	3,9	3,4	5,0	6,2	7,0	6,2	4,7	3,8	5,1	6,0	6,2	5,6	4,1	3,3	4,9	5,8	6,0	5,3	4,6
2. Nach Anstand auf die Vollbelastung.	30,0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3. Gruppenfahrt.	5,1	6,2	6,7	6,2	5,0	5,0	5,0	6,0	6,8	6,8	6,7	5,9	6,2	6,7	7,1	7,9	7,3	6,3	5,6	6,0	6,9	7,4	6,9	5,4	5,1	6,7	7,5	7,9	7,0	6,2
4. Entlastung der Brücke.	—	0,0	0,2	0,2	0,1	0,3	0,3	0,2	0,2	0,3	0,3	0,2	0,3	0,2	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4	0,3	0,4
5. Erzitterung bei letzter Fahrt.	—	1,7	1,8	1,5	2,1	2,3	2,0	1,8	2,0	1,8	1,8	2,0	1,8	2,0	1,6	0,9	1,5	1,9	2,9	1,4	1,1	1,7	1,6	1,6	2,2	2,7	2,1	2,2	2,2	2,1
Bei Reihenfahrt.	6,2	5,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
6a. Senkung während Fahrt.	6,2	5,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
6b. Hebung der Fahrt.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
7. Nach 1. Fahrt bleibend.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
8. Nach 2. Fahrt bleibend.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
9. GröÙe Erzitterung bei der Fahrt.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Die Höchstwerthe jeder Reihe sind unterstrichen; die absoluten Höchstwerthe sind doppelt unterstrichen; Hebungen sind als negative Werthe eingetragen.

Brückenträger beifügt. Die Ersitterungen haben bei den einzelnen Bögen höchstensfalls 0,9 bis 3,0 mm betragen; während einer Ueberfahrt der Walzen über eine Öffnung, welche etwa 60 Sekunden beanspruchte, erfolgten gegen 90 Ersitterungen. Als mittlerer Weg bei einer Ersitterung können $2 \cdot 1,1 = 2,2$ mm gerechnet werden, sodafs sich eine verglichene Geschwindigkeit der Scheitelbewegung von

$$r = \frac{90 \times 2,2}{60} = 3,3 \text{ mm}$$

in der Sekunde ergibt. Die Ersitterungen der Bogenscheitel dauerten in jeder Öffnung so lange fort, bis die Walzen die Brücke vollständig verlassen hatten.

7. Zierseisen und Geländer.

(Abb. 44 u. 48 Bl. 14.)

Die Verticalständer über den zehn Stirnbogen der Brücke sind, wie schon oben angegeben wurde, aus einem Flacheisen und einem Winkel gebildet. Auf diesem Flacheisen sind nun des besseren Aussehens wegen Zierstäbe aus schmiedeeisernen Pilastern mit gepfeilten Buckeln befestigt, welche am oberen Ende durch Capitele und Blehranken, unten durch ebensolche Blehranken und durch gusseiserne, die Knotenbleche verhängende Deckblätter abgeschlossen sind. Diese Zierseisen sind mittels Schrauben an die Verticalständer befestigt worden, sie können bei Anstricherneuerungen weggenommen werden. Ueber den Verticalen befinden sich an den äußeren Gehwegträgern kräftige schmiedeeiserne Blehranken mit getriebenen Buckeln, welche sich an die bogenförmig gestaltete Unterkante der Gehweg-Consolträger anschließen.

Das Brückengeländer besteht der Eintheilung des Brückenüberbaues entsprechend aus einzelnen Feldern von 2,50 m Länge, welche jeweils der wechselnden Neigung der Brückentafel in der Längsrichtung anzupassen waren. Die Höhe des Geländers beträgt 1,06 m, es ist in der Hauptsache aus Schmiedeseisen hergestellt. Für die Pfosten wurden gewaltete I-Eisen verwendet, welche sich gegen etwaigen Anprall und Stöße widerstandsfähiger erweisen als gusseiserne Pfosten; ihr oberes Ende ist halbkreisförmig gebildet worden, indem man den Steg nach dieser Form ausgeschnitten und die Flanschen umgeben hat. Ein besseres Aussehen wurde durch ein auf die Flansche aufgenietetes Diamantband erzielt. Zu den Handläufen sind Mannesmannröhren von Stahl mit 57 mm Durchmesser und übergeschobenen gusseisernen Bunden, zu den die Geländerstäbe umfassenden doppelten Zwischenleisten $34 \cdot 20 \cdot 4$ mm große C-Eisen verwendet worden. Die ganze Anordnung ist einfach und kräftig gehalten, nur die Füllungsstücke in der Mitte der Geländerfelder sind reicher ausgebildet und mit geschmiedeten Ranken, Blättern und Früchten versehen worden. Die Gesamtlänge der 188 Geländerfelder beträgt 471,5 m, das Gewicht 42316 kg oder auf ein Feld 225 kg.

Ähnlich, jedoch etwas einfacher gestaltet sind die Geländer an den oberen Armen der Insel- und der Wasentreppe. Die Mittelverzierungen fehlen dort, dagegen sind am Ende der Geländer, da wo sie an die Brüstungswand der Ruhlände anstoßen, reiche Aetschnische angebracht. Die Geländerpfosten sind in das Stirngemäuer der Treppentbögen eingelassen und durch sorgfältiges Ausfüllen der Lächer mit

Cementmörtel fest verspannt worden. Zu diesem Zwecke wurden die Pfosten an dem unteren Ende in warmem Zustande umgeben; an der gebogenen Stelle sind einfache Verzierungen aufgenietet worden.

Der Geländernstrich ist zweimal mit schwarzer Oelfackfarbe auf doppelter Firnisgrundierung erfolgt.

Die Schmielarbeit des Geländers ist von Eichberger und Leuthi in Stuttgart meisterhaft ausgeführt worden.

8. Brückentafel.

Die Fahrbahn der Brücke besteht aus Holzplaster auf Betonunterlage mit 1 : 25 Seitengelfall und kreisbogenförmiger Abrundung in der Mitte. Der Beton über dem Zoresisenbelag ist mit der Mischung 1 Cement zu 7 Kies mit Sand auf den Zoresisenbelag gebracht und mit einem 2 cm starken Glattnstrich aus 1 Cement zu 2 feinem Main sand versehen worden. Die Oberfläche ist genau nach dem Querschnitt der Fahrbahn geformt; sie liegt auf 9,60 m der Fahrbahnbreite 6 cm über der Zoresisenoberkante, welches Maß gegen die Ränder der Fahrbahn auf 4 cm abnimmt. Vor dem Betonieren sind die Zwischenräume des Zoresisenbelags, um ein Durchfallen des Betons zu verhindern, mit einzelnen 1,20 m langen, 10 bis 12 cm breiten Asphaltstreifen überdeckt worden.

Zum Holzplaster sind 15 cm hohe, 8 cm breite, 15 bis 25 cm lange, regelmäßig bearbeitete Klötze von Fichtenholz verwendet, die vor der Anlieferung in Kressot getaucht wurden. Das Versetzen des Plasters erfolgte unmittelbar auf den Beton in geraden Reihen senkrecht zur Brückenachse in je 5 bis 6 mm Abstand und mit möglichst engen Fugen parallel zur Brückenachse. Die Fugen wurden auf $\frac{1}{3}$ ihrer Höhe mit Asphalt, im übrigen mit dünnem Cementmörtel ausgegossen. An die Schienenförmige der Pferdehahnleiste mußten die Klötze besonders angepaßt und auf der Baustelle mittels einer Bandsäge zugeschnitten werden. Vor dem Versetzen sind die Klötze ins Wasser gelegt worden, um ein Aufquellen des fertigen Plasters thunlichst zu vermeiden; außerdem wurde, um Ausdehnungen am Plaster nicht zu verhindern, den Gleissträngen entlang eine Fuge von 3 bis 4 cm Weite angeordnet, die alsdann mit Sand ausgefüllt wurde. An ihren Rändern ist die Fahrbahn durch einen 15 cm breiten Plasterstreifen aus Melaphyrsteinen von 14 cm Höhe abgeschlossen; dieselben sind in Cementmörtel versetzt. Nach vollständiger Herstellung des Plasters ist dasselbe mit Porphyrgries überstrat und sodann überwalzt worden. Die Gehwege wurden über einer Betonunterlage mit 3 cm starkem Asphaltbelag und 1 : 50 Seitengelfall gegen die Fahrbahn ausgeführt, von welcher sie durch 30 cm hohe, 15 cm breite Granitrandsteine getrennt sind. Die Zwischenräume der Belagseisen sind mit $29 \cdot 14 \cdot 3$ cm großen, gut gehärteten und an der unteren sichtbaren Seite glatten Thonplatten von gelber Farbe überdeckt worden.

Die Entwässerung der Brückentafel erfolgt mittels zwölf in die Pfeiler eingemauerte 50 cm weiter und mit Wasserverschluß versehener Straßeneinlaufschächte durch Steinzeugröhrenleitungen, die ins Grundwasser führen; außerdem durch eiserne Wasserabföhröhren, welche zwischen diesen Schächten an je vier Stellen der Fahrbahnränder angebracht und an dem eisernen Uebertau befestigt sind.

9. Brückenzufahrten.

Seitens der Kgl. Bauverwaltung ist die linke Zufahrt zur Brücke mit Vorplatz, auf der Cannstatter Seite nur die Zufahrtsstraße zwischen den Flügelmauern des rechten Endpfeilers hergestellt worden. Die erstere steigt mit 1,2 v. H. gegen die Brücke; sie hat eine 13 m breite Fahrbahn mit 4 v. H. Seitengefälle und 23 cm Wölbung, in welche die beiden Pferdebahngleise — je 4 m von der Straßenmitte entfernt — eingelegt sind, zu beiden Seiten je 7,5 m breite erhöhte Gehwege mit 2 v. H. Seitengefälle.

10. Beleuchtung.

(Abb. 45. Taf. 14.)

Die Beleuchtung der Brücke und Treppenanlagen, sowie ihrer Zufahrten geschieht mittels Gasglühlichts.

11. Uferverbesserungen.

Im Anschluß an die beiden Flusspfeiler der Brücke sind die Ufer des Neckars flussaufwärts 70 m, abwärts 50 m geordnet hergestellt und durch ein flaches, 25 cm starkes Vorlagepflaster aus Tuffsteinen mit Steinwurf gesichert worden.

12. Baukosten.

Der Aufwand für die Brücke samt dem zur Zeit vorhandenen bildnerischen Schmuck hat sich folgendermaßen gestaltet:

1. Vorbereitung der Baustelle	4 834 „
2. Gerüste und Förderbahnen	40 796 „
3. Gründungsarbeiten	352 967 „
4. Aufbau der Pfeiler und Treppenanlagen	237 469 „
5. Architektonischer und künstlerischer Schmuck der Pfeiler und Treppen	85 362 „
6. Martineisen-Ueberbau	433 534 „
7. Geländer und Ziereisen:	
Geländer	35 123 „
Ziereisen	9 752 „
8. Anstricharbeiten	10 676 „
9. Brückentafel	50 778 „
10. Insgesamt einschl. Bauaufsicht	64 164 „
Im ganzen Aufwand für die Brücke	1 325 455 „
11. Zufahrten zur Brücke (bis jetzt)	12 926 „

Gesamtaufwand 1 338 381 „

In dieser Summe ist die des Unternehmers der Gründungsarbeiten zufolge ihrer erst nach Fertigstellung der Brücke

erhobenen Nachforderungen im Vergleichsweg unter Mitwirkung von Schiedsrichtern bewilligte Entschädigung im Betrage von 15 148 „ inbegriffen.

Die für den Bau zur Verfügung gestellten Mittel bestehen in folgendem:

1. Genehmigter Staatsaufwand	1 000 000 „
2. Beitrag der Städte Stuttgart und Cannstatt	250 000 „
3. Beitrag der Amtskörperschaft Cannstatt	20 000 „
4. Beitrag der Eisenbahverwaltung	24 000 „
5. Einnahmen während des Baues für den Gittersteg, Gerüste, Inventar, Auffüllgräben usw.	37 271 „
im ganzen	1 331 271 „
Bringt man an dem Aufwand für die Brücke mit den Wiedererlös für Gerüstholz, Bauinventar usw. mit	16 265 „
in Abzug, so ergeben sich aus der Restsumme von	1 309 190 „

die Kosten für 1 qm der überbrückten Fläche bei einer Gesamtlänge der fünf Öffnungen von 257,50 m und 18 m nutzbarer Brückenbreite zu 306 „

Das Gewicht des eisernen Ueberbaues beträgt im ganzen (ohne Ziereisen) 1 380 460 kg, der Aufwand hierfür 436 236 „ oder für 100 kg 31,60 „

Der zur Brücke verwendete Beton mißt 13 260 cbm, das Mauerwerk 3060 cbm; hierzu sind im ganzen 2553 t Portlandement verwendet worden.

13. Saupersonal.

Die Brücke ist von dem unterzeichneten Vorstand der Ministerialabtheilung für den Straßen- und Wasserbau entworfen worden. Derselbe führte mit Baurath Schaal in Stuttgart die Oberleitung des Bauwesens. Die unmittelbare Bauleitung lag dem Abtheilungsingenieur Reihling in Cannstatt ob, welchem Bauamtsassistent Rieker und Regierungsbauführer Stetter in Cannstatt als Bauführer beigegeben waren.

Stuttgart, im November 1894.

Präsident Leibbrand.

„Das alte Haus“ in Zabern i/Els.*

Von Eugen Michel.

Mit Abbildungen auf Blatt 9 im Atlas.

(Alle Rechte vorbehalten.)

Wer jemals Gelegenheit hatte, das schöne Elsaß näher kennen zu lernen, wird sich stets mit Freude der herrlichen Denkmäler erinnern, welche die Baukunst aller Zeiten in diesem Lande in so großer Zahl zurückgelassen hat. Neben jenen hervorragenden Werken, deren Ruhm bis in die fernsten

Landes gedungen ist, finden sich dort auch eine Menge kleiner reizvoller Schöpfungen, die dem Auge des Kenners gar vieles bemerkenswerthe darbieten.

Besonders lehrreich ist die eigenartige Durchbildung der Wohnhäuser, wofür als Beispiel richiger Art hier das „Alte Haus“ zu Zabern im Elsaß, ein Fachwerkbau aus dem 17. Jahrhundert, angeführt sein möge. Es lassen sich an diesem Hause zwei Bauzeiten unterscheiden. Die erste schuf den

*) Vgl. Kraus, Kunst und Alterthum im Elsaß Bd. I, Lühke, Deutsche Renaissance, Dag. Fischer, Das alte Zabern.

für den Beschauer rechts liegenden Giebelbau, während der jüngeren Zeit die Durchfahrt mit den zugehörigen Oberstockwerken angehört. Der ältere Theil wird in jedem Stock von einem einzigen Zimmer nach der StraÙe zu eingenommen. Das mit zwei modernen Fenstern versehene Erdgeschloßzimmer steht durch eine spätgothische Thür mit eselrückenförmigem Abschluß mit der StraÙe in unmittelbarer Verbindung. Wie eine über dieser Thür angebrachte Jahreszahl ergiebt, wurde das Haus im Jahre 1605 errichtet, also kurze Zeit nach dem bekannten Kammerzellschen Haus zu Straßburg, mit dem es sich in mancher Beziehung als verwandt erweist. Die genannte Jahreszahl wiederholt sich auf der Stürzseite des Kragbalkens, welcher dem durch die beiden Obergeschosse durchgehenden dreieckigen Erker zur Stütze dient, und auf einer dorisirenden Säule ein Auflager findet. Zwei weitere an den Seitenflächen mit Akanthusschnittwerk verzierte Kragbalken helfen die Last des etwa 80 cm vorspringenden Oberbaus tragen. Dieser Oberbau ist in Fachwerk durchgeführt und zwar sind die einzelnen Hölzer mit einer ins feinste gehenden Schnitzerei versehen, deren Gestaltung sich am besten aus den Abbildungen auf Bl. 9 erkennen läßt. Die Dachrinne des Erkers läuft nach vorn in einen hübsch geschmiedeten Wasserspeier aus. In einem Fenster des ersten Stocks befindet sich eine Glasmalerei, das sprechende Wappen des bischöflichen Straßburgischen Land-schreibers Katz, des Erbauers dieses Hauses, darstellend.



„Das alte Haus“ in Zabern i/Els.

Der jüngere Theil des Gebäudes wurde, wie über dem Durchfahrtsthor eingemeißelt, im Jahr 1668 errichtet. Auch hier liegt im ersten und zweiten Stock nur je ein Zimmer. Schnitzerei ist im Aeußern hier in noch reichem Maße wie an dem Giebelbau angebracht, nur ist das Schnitzwerk erhabener und, der späteren Entstehung entsprechend, schon mehr barock gehalten, indem z. B. vielfach von muschelähnlichen Formen, sowie von Fratzen und Ungeheuern Gebrauch gemacht ist.

Von der inneren Ausstattung des Hauses ist leider nichts mehr vorhanden.

Von Malerei haben sich an der Vorderseite Spuren erhalten. Es lief nämlich rings um jedes Fachwerksfeld ein auf den Fuß gemaltes rothes Band, das sich in der Mitte jeder Seite eines solchen Feldes mit Hälfte von schwarz in Schnecken aufrollte oder sich auch stellenweise zu Blattformen ausgestaltete.

Was den jetzigen Zustand des Bauwerks betrifft, so bedürfen einerseits viele inneren Theile, besonders des Daches, einer Erneuerung, das ganze Haus sich allmählich immer

mehr an das Nachbargebäude anlehnt und sich manche Verschiebungen und Senkungen eingestellt haben, anderseits erfordern auch die Holzschnitzereien der Straßfront Ergänzungen und zwar möglichst bald, ehe es durch die fortschreitende Verwitterung unmöglich gemacht wird, die ursprünglichen Formen zu erkennen und wiederherzustellen.

Der Hafen von Harburg.

(Mit Plänen auf Blatt 16 bis 18 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

1. Geographische Lage und Geschichtliches.

Die Stadt Harburg liegt am linken Ufer des wasserreichsten Nebenarmes der Elbe, der Süderelbe, und zwar 110 km oberhalb der Mündung jenes Stromes in die Nordsee. Die Theilung des im ganzen 1154 km langen Elbestromes in mehrere Arme und Aeste beginnt erst unterhalb der gewöhnlichen Grenze der Meeresfluth. Es geschieht dies (vgl. die Uebersichtskarte auf Blatt 16) oberhalb Moorwerder beim Bunthaus, nachdem die Elbe ihren 1038 km langen Weg von Wümlen bis dahin, abgesehen von wenigen und unwesentlichen Inselbildungen, in einem ungetheilten Bette zurückgelegt hat. Die Breite des Stromes vergrößert sich kurz vor dessen Gabelung von 315 auf 550 m, während die Süder- und Nordelebe Breiten von 247 bzw. 280 m haben. Am rechten Ufer der Nordelebe befindet sich 14 km unterhalb der Abmündung derselben die Stadt Hamburg, während 6 km unterhalb desselben Punktes am linken Ufer der Süderelbe die Stadt Harburg liegt. Die Verkehrs-Mittelpunkte beider Städte sind etwa 10 km von einander entfernt.

Der ausgelebte Höhenzug, welcher das vormalige Fürstenthum Lüneburg seiner ganzen Länge nach, fast gleichlaufend mit der Elbe, durchstreicht, ragt neben Harburg am weitesten in das Ueberschwemmungsgebiet des Stromes hinein und bot durch seine sanfte Abdachung nach dem Stromufer hin ein günstiges Gelände für den Anbau einer Stadt, zumal da hier die Süderelbe sich mit einer Krümmung bis auf 900 m an das natürliche Hochufer nähert und dadurch einen zweckmäßigen Stromübergang ermöglicht.

Die Gründung Harburgs fällt in die Zeit der Regierung Karls des Großen. Im Jahre 831 gehörte der Ort zum Gebiet des Bischofs von Bremen und bestand aus der Citadelle, einer Kirche und nur wenigen Häusern. Harburg wurde vielfach von den Drangsalen des Krieges heimgesucht und kam daher in seiner Entwicklung nur langsam vorwärts. Namentlich litt dasselbe, als Herzog Heinrich der Löwe in den Jahren 1166 und 1167 die Stadt belagerte, welche von dem Erzbischof von Bremen und Hamburg tapfer und erfolgreich verteidigt wurde. Nachdem der Ort — Harreborgh genannt — 1222 mit neuen Festungswerken versehen war, wurde er 1236 vom Herzog Otto I. von Lüneburg nach heftigen Kämpfen eingenommen und fast vollständig in Schutt gelegt. Erst 1250 bis 1253 durch Herzog Albrecht I. neu aufgebaut, wurde dem Orte 1297 durch die Herzöge Johann, Otto und Albrecht lüneburgisches Stadtrecht verliehen. Nach Beendigung des für Harburg höchst verderblichen lüneburgischen Erbfolgekrieges kam es 1389 unter die gemeinsame Regierung der Herzöge Bernhard und Heinrich von Lüneburg, wurde 1398 an die Stadt Lüneburg verpfändet und erst im Jahre 1517 an den Herzog Heinrich von Lüneburg zurückgegeben. Inzwischen war der Ort, welcher unregelmäßig bebaut und mit einem Ringeldeil umgeben war, zu solcher Bedeutung gelangt, daß man anfing ihn einen Flecken (Flecken) zu nennen. Die hervorragendste Entwicklung Harburgs aber vollzog sich, nachdem Otto I. seinen Wohnsitz dorthin verlegt hatte. Im Jahre 1527 ließ dieser Herzog

die Schloßmühle bauen, welche heute noch besteht und es leider verhindert, daß im Harburger Hafen ein höherer Wasserstand gehalten wird, als dies zur Zeit der Fall ist. Zum Betrieb dieser Mühle war ein 7,5 km langer, durch Morast und Sümpfe führender Canal — ein Arm des bei Wuhlenburg in die Elbe mündenden Seeveflusses (vgl. die Uebersichtskarte auf Blatt 16) — gegraben worden. Da das so zugeführte Wasser jedoch nicht ausreichte, wurde später in der Nähe des durch Herzog Otto II. erbauten Vorwerks Hörden in der Seeve ein Stauwerk angelegt, welches es ermöglichte, je nach Bedarf Wasser zum Mühlenbetrieb durch den Seevecanal nach Harburg zu führen. Nachdem Harburg 1643 aufgebört hatte, Residenz der Herzöge zu sein, bildigte die Stadt im Jahre 1649 dem Herzog Christian Ludwig in Celle, welcher derselben ihre städtischen Rechte bestätigte, die Festungswerke zu einem regulierten Fünfeck einrichtete und neben dem Schlosse nordwestlich eine kleine und nordöstlich eine grosse Schleuse bauen ließ. Letztere erhielt 6,42 m Weite und 23,36 m Länge zwischen den Spitzen der Drempel, welche 0,87 m unter Harburger Null lagen. Dieselbe Tiefe wurde allmählich in dem Verkehrshafen, dem Kaufhauscanal und dem alten Holzhafen geschaffen. Um die Festung herum wurde ein Schiffahrtsanal gegraben, auf welchem die Schiffe nach dem Kaufhaus gelangten. Dort mußten die Waren seit 1624 verzollt werden; auch befand sich daselbst zum Laden und Löschen der Schiffe ein Krah. Das bereits 1546 errichtete Kaufhaus ging 1708 in städtischen Besitz über. Nachdem das Gebäude 1748 durch einen Neubau ersetzt worden war, wurden neue Kaufhaus-Bestimmungen erlassen. Gleichzeitig wurde eine neue Geschäftsordnung für die Schiffer festgesetzt, welche im ganzen 9 große und 8 kleine Ever besaßen und im Jahre 1709 durch den Kurfürsten Georg Ludwig zu einem geschlossenen Schifferamt erklärt worden waren, während ihre erste Dienstverordnung aus dem Jahre 1564 stammte. Bei der in den Jahren 1879 und 1880 erfolgten Erbauung der unterirdischen Eisenbahn ging das Kaufhaus in den Besitz einer Handelsgesellschaft über, welche es im Jahre 1888 neu instandsetzte.

Im 17. Jahrhundert war für Harburg der Holzhandel von besonderer Wichtigkeit. Die Bestrebungen der Celleschen Regierung, den Handel mit dem Holz und Korn, welches aus Brandenburg auf der Spree, Havel und Elbe bislang nach Hamburg geführt worden war, nach Harburg zu verlegen, führten im Jahre 1661 zu dem Abschluß eines Handelsvertrages mit dem Kurfürsten von Brandenburg. Während dieser sich verpflichtete, den brandenburgischen Kaufleuten Harburg als Handelsplatz besonders zu empfehlen, wurden jenen seitens des Herzogs von Celle wesentliche Verkehrs-erleichterungen und Zollermäßigungen für Harburg zugesichert. Um dieselbe Zeit tauchte auch der Plan auf, die Süderelbe bis zur Este gehörig zu vertiefen, damit die Holländer nicht mehr nöthig hätten, erst Hamburg zu berühren und durch den Köhlbrand nach Harburg zu gelangen. Der Mangel an Geldmitteln verhinderte jedoch die Ausführung dieses Gelankens. Wenigleich damals der Holz- und Korn-

handel ziemlich lobhaft gewesen ist, so war doch der Verkehr Harburg auf diese Zweige nahezu beschränkt. Dafs die meisten holländischen Schiffe, welche Holz und Korn ausführen, leer in Harburg einliefen, zeigt die folgende Zusammenstellung.

Es kamen im Jahre	Holländische Schiffe		
	leer	beladen	zusammen
1661	9	2	11
1662	87	—	87
1663	44	2	46
1664	64	17	81
1665	329	5	334
1666	224	12	236
1667	221	2	223

Im Jahre 1662 kaufte Herzog Georg Wilhelm das auf einer Elbinsel gelegene Gorriswerder und nannte den Ort, nach Vereinigung desselben mit dem ebenda befindlichen Voigteien Stülhorn und Reihersstieg, Wilhelmshafen. Der nördliche Theil jener Insel, Steinwerder und Veddell genannt, gehört zu Hamburg und ist nach dessen Zollanschluss zum größten Theil Freihafengebiet geworden. Dasselbe wurden der große Segelhafen, der Hansahafen, Indiahafen, Steinshafen, Moldanhafen, Saalehafen, Spredhafen, der Vohldelcanal und der Schuttenhafen angelegt. Da Hamburg sich hier außerordentlich entwickelt, wiewil Wilhelmshafen, dessen preussischer Theil bereits 9000 Einwohner zählt, sich zu einer gemeinsamen Vorstadt Hamburgs und Harburgs herausbilden. Mit Hamburg ist die Insel durch eine Eisenbahn- und Straßen-Brücke verbunden, während der Verkehr nach Harburg durch eine Fähre vermittelt wird.

Gegen Ende des siebenzehnten Jahrhunderts benutzten die Brandenburger und Anhalter Holzfässer, welche im Harburger Hafen keinen Platz fanden, den zum Amte Wilhelmshafen gehörigen Hafen im Reihersstieg; innerhalb der Jahre 1694 bis 1704 liefen dort 1210 Seeschiffe ein, um Holz und andere Erzeugnisse einzunehmen.

Neben sonstigen Umständen ist es der Unzulänglichkeit der Harburger Hafenanlagen zuzuschreiben, dafs die immer wiederholten Versuche, einen größeren Theil des Hamburger Verkehrs nach Harburg überzulenken, zumeist scheiterten.

Einen neuen Aufschwung nahmen Harburgs Handel und Schifffahrt nach der Beendigung des siebenjährigen Krieges. Besonders günstig entwickelte sich der Durchgangshandel, dessen Blüthe in die Zeit des preussischen Einzelfriedens mit Frankreich fiel.

Während der französischen Besetzung war der Verkehr ungemein erschwert. Da indes reichlicher Erwerb mit dem Durchbringen der englischen Waren verbunden war, und da die Briten Niederlagen ihrer Waren auf der Insel Helgoland begründet hatten, so standen Schmuggel und Schleichhandel in vollster Blüthe.

Der Verkehr zwischen Harburg und Hamburg fand auf der Elbe Jahrhunderte hindurch vermittelt offener Segelfahrzeuge statt. Bei widrigen Winden währte diese Fahrt oft drei bis vier Stunden. Da eine derartige Verbindung bei einer Belagerung der Städte Hamburg und Harburg nicht länger bestehen konnte, wurde im Jahre 1813 auf Befehl Napoleons eine Ueberbrückung der Norder- und Süderelbe

hergestellt. Die Ausführung wurde binnen drei Monaten bewirkt; zehntausend Arbeiter, die man von fern und nah rücksichtslos zusammen getrieben hatte, mußten ohne Unterbrechung an diesem Werke¹⁾ arbeiten, das aus einer Zieh- fähre bestand, zu welcher Dämme und Jochbrücken führten. Im Jahre 1817 wurde die ganze Anlage wieder beseitigt. Nun wurde an derselben Stelle ein Fährbetrieb mit einem hamburgischen Hinterrad-Dampfer eröffnet, welcher 1829 durch ein Seitenruder-Dampfschiff ersetzt wurde. Bald darauf beschafften sich die beiden Harburger Schiffergilden zur beschleunigten Bewältigung des Personenverkehrs zwischen Harburg und Hamburg zwei Dampfschiffe, zu denen noch ein Hamburger Dampfboot hinzutrat. Diese Dampfer, welche am Tage stündlich verkehrten, brauchten zu der Ueberfahrt dreiviertel Stunden, sie beschäftigten sich weniger mit der Güterbeförderung, als mit dem Uebersetzen von Personen, Reisgepäck, Wagen und Vieh.

Zur Untersuchung der Sicherheit und Tüchtigkeit der hannoverschen Elbdampfschiffe wurde von der Königl. hannoverschen Regierung im Jahre 1841 eine besondere Commission eingesetzt, deren Sitz Harburg war, und welche aus dem dortigen ersten Verwaltungsbeamten und dem Vorsteher der Wasserbauspecie bestand. Zur Untersuchung der Maschine wurde ein Hamburger Techniker hinzugezogen. Diese Commission besteht auch jetzt noch und zwar aus dem Landrath und dem Wasserbauinspector in Harburg.

Im Jahre 1845 kam zwischen der hannoverschen und der hamburgischen Regierung ein Vertrag zustande, wonach von den Harburger Schiffergilden und den Hamburger Reedern zwei unter gemeinschaftlicher Verwaltung stehende Dampfschiffe zur regelmäßigen Fahrt zwischen Harburg und Hamburg in Betrieb gestellt wurden. Unterhalb der Einfahrt zum Harburger Holzhafen wurde eine hölzerne Anlande-Vorrichtung geschaffen. Nach der Erweiterung der Harburger Hafenanlagen im Jahre 1848, mit denen auch eine Vertiefung des Fahrwassers verbunden war, legte man unterhalb der damals neuerbauten — jetzigen alten — Hafenschleuse zwei Anlande-Vorrichtungen an. 1853 wurde von der städtischen Canalbrücke über die städtische Koppel nach dem linksseitigen Elbufer ein Weg angelegt; im Anschluß hieran fand die Eröffnung der unter Königl. Verwaltung stehenden Dampffähre zwischen Harburg und Wilhelmshafen statt. Nach Fertigstellung der Köln-Mindener Eisenbahn, 1873, vermittelte diese einen großen Theil des Verkehrs zwischen Hamburg und Harburg; trotzdem aber wurde zu dessen Bewältigung im Jahre 1888, nach der Verbesserung des Fahrwassers im Reihersstieg, auf diesem eine regelmäßige Fahrt von Personen-Dampfern eingerichtet. Zur Zeit verkehren dort drei zu diesem Zweck besonders erbaute Dampfschiffe mit doppelten Schrauben. Aus der umstehenden Zusammenstellung ist der Verkehr auf der Dampferlinie Harburg-Hamburg zu ersehen aus den Jahren unmittelbar vor und nach der Eröffnung der Köln-Mindener Eisenbahn, sowie aus drei Jahren der neuesten Zeit.

Der geringe Verkehr des Jahres 1892 ist durch das starke Umsichgreifen der Cholera veranlaßt.

1) Vgl. Zeitschrift des Architekten- und Ingenieur-Vereins zu Hannover, Jahrgang 1856.

Jahr	Von Hamburg						Von Harburg					
	Fahrten	Personen	Frachtstücke	Pferde und Ochsen	Kälber und Schweine	Schafe und Ziegen	Fahrten	Personen	Frachtstücke	Pferde und Ochsen	Kälber und Schweine	Schafe und Ziegen
1872	4045	254 595	10 833	4362	14 715	25 073	4045	231 162	7796	1884	6 344	5161
Eröffnung des Bahnverkehrs.												
1873	3567	185 645	6 376	1581	10 470	27 466	3567	122 326	9351	881	14 828	1126
1880	3662	145 669	2 329	531	2 183	3 692	131 315	27 112	822	610	754	
1887	3243	163 046	1 303	389	3 490	1 364	3243	154 699	1965	1014	667	1235
1892	2959	145 263	2 553	1747	3 369	2 169	2961	138 190	2281	837	4 020	802

Im Jahre 1818 richtete die Harburger Bürgerschaft sowohl als auch der Magistrat an die Regierung das Gesuch, der Stadt Harburg einen Seehafen bauen zu lassen. Da aber die Kosten ganz vom Staate getragen werden sollten, führte dieser Antrag sowohl mehrere späterhin eingebrachte in keinem Ergebnis. Jedoch wurden die Fluthore der nordöstlichen Schleuse, der sogenannten Festungsschleuse, welche seitens der Franzosen besetzt worden waren, wieder hergestellt. Wie in früheren Zeiten wurde nun ein beständiger Wasserstand in den Canälen von 1,00 m über Null geschaffen, sodas eine Wassertiefe von 1,90 m vorhanden war. Gleichzeitig begann man auch das Fahrwasser der Süderelbe durch Anlage von Buhnen zu verbessern. Nachdem im Jahre 1832 ein Plan zu einem Außenhafen aufgestellt worden war, kamen im folgenden Jahre namentlich zwei Entwürfe von Hafenanlagen zur Sprache. Der kleinere derselben bestand in einer Erweiterung des Holzhafens (vergl. den Lageplan auf Blatt 16) zu einem Liegeplatz für die Schiffe, welche in einem dort zu errichtenden Schuppen liegen sollten. Der weitergehende Entwurf bestand darin, die Citadelle und das Schloß aufzugeben, einen Theil der Wälle abzugraben, die äußeren Festungsgräben mit den inneren zu vereinigen und den inneren Hafen mit dem äußeren sowie mit der Elbe durch erweiterte Schloosanlagen in Verbindung zu setzen. Dieser Entwurf gelangte in seinen Grundzügen im Jahre 1848 zur Ausführung. Die Nutzlosigkeit der Citadelle als Festungswerk war schon im vorigen Jahrhundert durch Sachverständige festgestellt worden, und ein Befehl König Georgs III. vom Jahre 1784 verfügte die Schleifung der Befestigungswerke. Weshalb die Ausführung schließlich nicht erfolgte, ist nicht bekannt. Seitens der Regierung wurde 1835 ein Ausschufs ernannt, welcher Vorschläge über die Anlage eines Seehafens machen sollte. Derselbe bestand aus dem ersten Verwaltungsbeamten Harburgs als Vorsitzendem, aus dem Bürgermeister und dessen Stellvertreter, sowie aus mehreren Mitgliedern der Handelskreise und des Schifferstandes. Die Verhandlungsberichte der allwöchentlich abgehaltenen Sitzungen, denen der Wasserbaupictor als Sachverständiger beizuwolte, wurden der General-Direction des Wasserbaues in Hannover überreicht. Diese Einrichtung erwies sich für Harburgs weitere Entwicklung als sehr zweckmäßig.

Im Jahre 1840 sind, gegen 15120 t im Jahre 1825, mehr als 34 000 t Güter der verschiedensten Art als Durchgangswaren durch die Harburger Kaufhäuser geführt, welche zugleich die steuerfreie Niederlage bildeten. Die Jahreseinnahmen der städtischen Kämmei aus den Kaufhäusern betrugen damals 43143 M., von denen etwa die Hälfte zur

Unterhaltung der Anlagen und zur Besoldung der Beamten verwendet wurden.

Die Bedeutung des Schiffsverkehrs in Harburg erhält aus der nachstehenden Uebersicht für die Jahre 1840 bis 1843.

Jahr	Flussschiffe										Seeschiffe an wie ab	
	Große beladene Schiffe		Postever		Ueber- fahrts- Dampfer		Sonstige kleinere Fahrzeuge		Summe			
	an	ab	an	ab	an	ab	an	ab	an	über- haupt ab		
1840	430	941	581	581	942	942	310	310	2363	2774	6037	8
1841	649	927	470	470	2181	2181	488	488	4788	4066	5854	14
1842	694	1011	342	342	2081	2081	474	474	4501	3906	8409	36
1843	730	1063	391	391	2536	2536	408	408	5065	4398	9463	27

Dafs Hannover zur Hebung der Industrie, Handel und Schifffahrt sich einen besseren Seehafen schaffen müsse, wurde immer mehr als notwendig anerkannt. Als günstigsten Platz hierfür bezeichnete der erwähnte Ausschufs im Jahre 1844 Harburg, weil dort die Elbe sowohl für den Verkehr der Seeschiffe als auch der Flussschiffe geeignet erscheine, während erstere nicht weiter stromauf geführt werden könnten, und es für letztere gefahrlos sei weiter stromabwärts zu verkehren.

Gleichzeitig wurde Harburg zum Knotenpunkt der Haupt-Eisenbahnlinien ausersehen.

Bei gewöhnlicher Fluth konnten um jene Zeit Seeschiffe mit 3,5 m Tiefgang nach Harburg gelangen; im Köhlbrand, der unmittelbaren Haupt-Wasserstraße zwischen der Süder- und Nordereibe, also zwischen Harburg und Hamburg, war 1,8 bis 2,0 m Wasser unter Null vorhanden. Diese Fahrwasserstiefen wurden durch Anshaggerung erhalten; 1846 wurde hierfür der erste Dampftagger angeschafft; derselbe hatte eine zehnpußige Dampfmaschine und konnte 4,1 m tief baggern.

Im Jahre 1843 fand die Betonung der Süderelbe und des Köhlbrandes statt.

Nach sorgfältigen Vorbereiten und der Aufstellung eines wohldurchdachten Entwurfes für den Harburger Hafen wurde für dessen Ausführung eine Hafenbau-Commission eingesetzt, welche, wie der vorerwähnte Ausschufs zur Ueberwachung des Schiffswesens, aus dem ersten Verwaltungsbeamten und dem Wasserbaupictor in Harburg gebildet wurde. Dieser Ausschufs besteht noch heute, doch erhielt er im Jahre 1866 die Bezeichnung „Hafenamt“.

Während die Eisenbahn von Hannover über Lehrte nach Harburg bereits 1847 dem Verkehr übergeben werden konnte, fand die Vollendung und Eröffnung des Harburger Seehafens, welcher einem Hafenmeister unterstellt wurde, erst 1849 statt.

Die Kosten des Hafens betrugen, abgesehen von den Eisenbahnanlagen und den Uferausstattungen rund 1410000 \mathcal{M} , wovon sich etwa 300000 \mathcal{M} für Erdarbeiten, 420000 \mathcal{M} für Herstellung der großen Schleuse, 264000 \mathcal{M} für Ufermauern und 53400 \mathcal{M} für Wasserschöpfarbeiten befinden. Der übrige Theil der Bausumme ist zur Herstellung von Bohlwerken, Buschbetten, Dallen u. dgl., sowie zur Bestreitung der allgemeinen Kosten und besonders zur Beschaffung und Unterhaltung der Maschinen und Geräte verwandt worden.

Mittels Urkunde vom 10. August 1848 verlich König Ernst August der Stadt die Sonderstellung eines Freihafens. Außerdem begünstigte die Regierung das Aufblühen des Harburger Hafens dadurch, daß sie alle die unmittelbar nach demselben fahrenden Güter von dem die Schifffahrt schwer drückenden „Stader Zoll“ befreite, dessen Gerechtsamkeit schon 1638 dem Erzbischof von Bremen verliehen sein soll, und der erst 1861 gänzlich aufgehoben worden ist. Die Freihafenstellung Harburgs währte indes nur bis Ende 1852, da mit dem folgenden Jahre Hannovers Anschluß an den Zollverband stattfand.

Welche Bedeutung der Verkehr in dem neuen Harburger Seehafen binnen kürzester Frist gewann, geht daraus hervor, daß

im Jahre 1854	einfielen	1032	beladene	Seeschiffe	mit	92500 t Gütern
„ „ 1855	„	1118	„	„	„	125000 „
„ „ 1856	„	1114	„	„	„	150000 „

Die Gestaltung des Hafens in dem letztgenannten Jahre ist aus dem auf Blatt 17 mitgetheilten Lageplan zu ersehen.

Im Jahre 1853 begannen die Verhandlungen der hannoverschen und hamburgischen Wasserbaucomen wegen Verbesserung des Fahrwassers im unteren Theil des Köhlbrandes. Nach vielen vergeblichen Bemühungen kam zwischen Preussen und Hamburg 1868 der sogenannte Köhlbrand-Vertrag zum Abschluß. Hiernach wurden auf preussische Kosten im Köhlbrand zwölf Buhnen angelegt und eine Fahrstraße von 57,5 m Breite und 2,87 m Tiefe unter Orts-Null geschaffen.

Zur Erleichterung der Verfrachtung zwischen den See- und Flufs-Schiffen wurde 1856 auf Antrag und für Rechnung des Haupt-Zoll-Amts ein hölzernes Ueberladergerüst hergestellt. Diese Anlage erwies sich jedoch als wenig zweckmäßig und wurde 1876 wieder beseitigt. Gleichzeitig mit dem Ueberladergerüst wurde an dem östlichen Canal ein Krahn von 2,5 t Tragfähigkeit und die zollfreie Niederlage errichtet, zu welcher 1863 noch ein Seegüterschuppen trat.

1857 wurden die ersten baulichen Anlagen ausgeführt, aus denen im Laufe der Zeit und insbesondere in den Jahren 1887 bis 1890 das Bohlwerk am Treidelweg entstand. Letzterer wurde in 8 m Breite gepflastert und vor demselben der bis dahin noch nicht vertiefte Theil des Verkehrshafens bis 2,92 unter Harburger Null ausgebaggert. Gleichzeitig wurde am Ende des Treidelweges auf Kosten der Steuerverwaltung ein Zollschuppen erbaut. Am 18. Juni 1859 wurde seitens der Königl. Regierung ein Regulativ, betreffend die Bestimmung und Erhaltung der Normal-Tiefe in den mit dem Hafen zu Harburg in Verbindung stehenden Schifffahrts-Canälen, den östlichen und westlichen Canälen sowie dem Kaufhaus-Canal, festgesetzt, das noch heute zu Recht besteht. Hiernach beträgt die Tiefe in dem östlichen Canal

2,92 m, in dem städtischen westlichen Canal 2,40 m und in dem Canal am städtischen Kaufhaus 1,20 m unter Harburger Null, während der ordnungsmäßige Hafenwasserstand 1,50 m über diesem Null gelegen ist. Eine Verringerung erhalten die vorgenannten Tiefen unmittelbar vor den Ufermauern und Bohlwerken.

Die über den östlichen Canal führende Zugbrücke erwies sich für den Verkehr nicht zweckmäßig und wurde daher 1862 durch eine Drehbrücke ersetzt, deren Lichtweite späterhin von 8,8 auf 15 m vergrößert wurde. An Stelle der den Kaufhaus-Canal übersetzenden hölzernen Drehbrücke, der sogenannten Totenbrücke, baute die Stadt 1869 eine massive 3,5 m breite Drehbrücke von 8,7 m Lichtweite. 1871 wurde statt des über die Lothe in der Richtung des Dampfchiffweges führenden Fußgängersteges eine hölzerne Jochbrücke erbaut, die in der neuesten Zeit wiederum durch eine massive Drehbrücke ersetzt worden ist.

Bei Anlage der im Jahre 1872 in Betrieb gestellten Köln-Mündener Eisenbahn wurden die Hafenanlagen an dem Hafen canal und insbesondere die dort befindlichen Lagerhäuser und Güterschuppen nicht unwesentlich vergrößert.

Da im Jahre 1848 erbaute Hafenschleuse dem wachsenden Verkehr nicht mehr genügte, wurde 1876 bis 1880 eine neue Schleuse hergestellt, deren Baukosten 216000 \mathcal{M} betrugen. Der Dremel dieser Schleuse liegt 3,8 m unter Null. Auf die gleiche Tiefe wurden demnach der Verkehrshafen, die wesentlichsten Flächen des Ueberwinterungshafens und die diese beiden Hafentheile verbindende Durchfahrt gebracht. Hierdurch wurde den größeren Seeschiffen mehr Platz zum Umladen in Flufs- und Leichter-Schiffe gewährt. Um das Ueberladen möglichst zu erleichtern, wurden in dem Verkehrshafen und in dem Ueberwinterungshafen, der 1888 zu einem Steinüfahnen umgewandelt wurde, zahlreiche Dallen hergestellt, deren Kosten sich allein im Jahre 1886 auf 12000 \mathcal{M} belaufen. In demselben Jahre wurde mit einem Kostenaufwand von 49253 \mathcal{M} an der Contresscarpe eine 70 m lange Ufermauer angelegt. Gleichzeitig mit dem Bau der neuen Schleuse wurde der Zugang zu demselben von der See her durch Anlage von Parallelwerken in der Söderelbe und in dem Köhlbrand nach Möglichkeit verbessert. Ueberdies wurde der Reihestieg so ausgebaut, daß er wenigstens der kleinen Schifffahrt zwischen Harburg und Hamburg zu genügen vermochte.

Die stetige Entwicklung des Verkehrs im Harburger Hafen machte in den Jahren 1889 bis 1893 (vgl. Blatt 18) einen weiteren, 1138000 \mathcal{M} erfordernden Ausbau desselben erforderlich. Die vorerwähnte 70 m lange Ufermauer wurde in westlicher Richtung um 240 m verlängert, während nach Osten hin ein 80 m langes Bohlwerk angelegt wurde.

Der alte Lothe-Arm wurde zu einem 70 m breiten Canal mit 9 m Wassertiefe ausgebaut, in westlicher Richtung in den gleichen Abmessungen verlängert und durchweg mit Bohlwerken eingefast. Am Kopfe dieses Canals ist sodann in südlicher Richtung der Ziegelwiesencanal als Stich canal von 60 m Breite und 6 m Tiefe bis zur unterirdischen Eisenbahn angelegt worden. Der in nördlicher Verlängerung dieses Canals befindliche Lothe-Arm wurde durch Begründung und Vertiefung auf 3 m Wassertiefe zu einem Halden ausgebaut. An beiden Hafenecken sind die durch

diese Anlagen neu geschaffen, sehr werthvollen Fabrik- und Lagerplätze seitens des Hafenamtes auf eine längere Reihe von Jahren für 1,05 bzw. 0,50 M für 1 qm und Jahr verpachtet worden. Die Lagerplätze am Ziegelwiesen-Canal haben Gleisverbindung mit der unterbischen Eisenbahn erhalten. Der Holzhafen ist mit einer eisernen Brücke von 10 m Lichtweite überbrückt worden. Ferner wurde auf dem Treidelwege und auf der Contrescarpe je ein öffentlicher Lagerschuppen von 600 bzw. 1200 qm Grundfläche errichtet, und durch Abtragen der Wälle der früheren Citadelle und durch Zuwerfen von Theilen der westlichen und östlichen Binnengrafft wurden Lagerplätze hergestellt. Schließlich wurden hinter dem Bollwerk des Treidelweges drei fahrbare Handkrahne und ein Dampfkrahn, sowie hinter der neuen Ufermauer auf der Contrescarpe drei fahrbare Dampfkrahne von je 1500 bzw. 2500 kg Tragfähigkeit aufgestellt.

Das starke Anwachsen der Stadt Harburg zeigt die nachstehende Zusammenstellung, zu welcher bemerkt werden muß, daß das Stadtgebiet im Jahre 1888 durch Eingemeindung einiger Vororte erweitert worden ist.

Jahr	Zahl der Häuser	Einwohnerzahl
1823	494	3829
1839	526	4571
1847	565	5110
1849	619	5255
1854	725	6530
1858	878	10744
1861	952	11971
1864	1054	13179
1867	1093	14168
1871	1143	16599
1875	1249	17131
1880	1332	19071
1885	1437	22344
1890	2055	34835
1893	2565	mehr als 40000

2. Der Hafen.

Der Hafen besteht aus dem Steinhafen, dem Verkehrs- und Holzhafen, dem Lothse-Canal, dem Uferwinterungshafen, der östlichen Binnengrafft und aus fünf sich in die Stadt hinein erstreckenden Hafen-Canälen, nämlich dem Hafen-Canal, dem östlichen und westlichen Canal, dem Kaufhaus- und dem Ziegelwiesen-Canal. Der eigentliche Verkehrshafen hat öffentliche Lisch- und Ladepätze. An den Verkehrshafen schließen sich die vorerwähnten Hafen-Canäle an, welche dem Hafen — vgl. den Lageplan auf Blatt 18 — sein eigenenthümliches Gepräge geben. In der Mitte des Verkehrshafens befinden sich mehrere Reihen Dalben, an denen die Umladung von Schiff zu Schiff, insbesondere von Seeschiffen auf Flößfahrzeuge und umgekehrt stattfindet. Die Uferlängen des Binnenhafens betragen 9600 m. An Ufermauern und Bollwerken sind 4850 m vorhanden, von denen etwa die Hälfte dem öffentlichen Verkehr dient. Die einzelnen Theile des Hafens haben ungefähr folgende Wasserflächen:

1. Der Steinhafen 375 ar
2. Die Durchfahrt, die Binnengrafft und der Lothse-Canal 540 „

3. Der Verkehrshafen 765 ar
4. Der Holzhafen 140 „
5. Der Ziegelwiesen-Canal 192 „
6. Der Kaufhaus-Canal 80 „
7. Der westliche Canal 90 „
8. Der östliche Canal 135 „
9. Der Hafen-Canal 208 „

Die Gesamtwasserfläche beträgt etwa 25 ha.

Im Hafen-Canal ist eine beständige Wassertiefe von 5,0 m, im östlichen Canal von 4,5 m, im westlichen städtischen Canal von 3,9 m, im Kaufhaus-Canal von 2,7 m und im Ziegelwiesen-Canal von 6,0 m. Seitens der Eisenbahn- und der Steuer-Verwaltung sowie von Unternehmern sind an diesen Canälen Warenspeicher errichtet, welche Gleisverbindungen mit den Eisenbahnen haben.

Der Eingang in die durch starke Elbeiche geschützten Hafenbecken wird durch zwei Schiffsahrtsehlenen ermöglicht. Die größere derselben hat vier Paar eiserner Schwimmthore und besteht aus einer Kammer von 17 m Lichtweite und 70 m nutzbarer Länge. Die Dampel liegen, wie bereits erwähnt, 3,8 m unter Harburger Null, d. i. 5,30 m unter der mittleren Fluthhöhe, welche in dem Harburger Hafen beständig gehalten wird. Tiefgehende Schiffe, welche bei höherer Fluth nach Harburg aufkommen, müssen an den Ufermauern und Bollwerken des Lothse- oder Ziegelwiesen-Canals, welche überall 6 m Sohlentiefe unter dem gewöhnlichen Hafenwasserstand haben, anlegen. Der Vorhafen der neuen Schleuse hat 200 m Länge und 50 m Breite; seine Sohle liegt 5,5 m unter mittlerer Fluthhöhe, d. i. 4 m unter Harburger Null.

Das Füllen und Entleeren der Schleusenkammer geschieht durch gewölbe Umlaufcanäle von 1,0 m Weite und 1,5 m Höhe, welche sich in den beiden Seitenmauern der Schleuse¹⁾ befinden und mit der Schleusenammer durch mehrere Oeffnungen in Verbindung stehen. Seitwärts der Schleuse steht ein Maschinenhaus, in welchem sich zwei zum Druckwasser-Betriebe gehörige Kraftsammler sowie eine Druckpumpe und eine Gaskraftmaschine befinden. Der Kraftaufspeicherungsraum steht durch einen gewölbten Gang mit den in den Seitenmauern der Schleuse angeordneten Druckrohr-Canälen in Verbindung. In diesen Canälen befinden sich die Cylinder und die Steuerungen des Druckwasser-Betriebes.

Für die Bedienungsmannschaften, den Schleusenmeister, den Maschinenführer sowie für die beiden Schleusenwärter ist auf der anderen Seite der Schleuse ein Dienstgebäude eingerichtet, in welchem sich Wohnungen für die vorerwähnten Beamten und Diensträume für das Hafenamt, den Hafenmeister und den Schleusenmeister befinden. Die kleinere, in den Winterhafen einmündende Schleuse hat 9,93 m Lichtweite und 43,80 m Nutzlänge bei 3,3 m geringster, 3,8 m mittlerer und 4,4 m größter Wassertiefe. Zur Spülung des Vorhafens waren in den Ebethoren des Oberhauptes sogenannte Spindelthüren angebracht, deren senkrechte Drehachse mittels eines Vorgeleges bewegt wurde. Dieses Spülvorrichtung hat sich aber nicht bewährt, da es nicht gelang, die Spindelthüren gegen den Wasserdruck zu schließen. Ein

1) Vgl. Centralblatt der Bauverwaltung, Jahrg. 1882, Seite 92 u. f.

beständiger Wasserspiegel konnte in dem Hafen erst gehalten werden, nachdem 1881 neue eiserne Schleusenthore mit Gleitschützen eingesetzt worden waren. Diese vier Thorpaare kosteten 26 322 \mathcal{M} .

Im Frühjahr 1887 wurde an der Südseite des damaligen Ueberwinterungshafens, auf der Nordseite der Citadelle, eine Steinöl-Tankanlage hergestellt. Zur Aufnahme des in Tankdampfern von America zugeführten Steinöls sind daselbst vier eiserne Tönke von je 2200 t Fassungsraum gebaut worden. In den Jahren 1889 und 1890 hat auch das gegenüberliegende Grundstück an der Nordseite des Ueberwinterungshafens, der Hallstaplatz, Verwendung zu einem noch größeren Steinöl-Lager gefunden. Seitdem so der bisherige Ueberwinterungshafen zu einem mit Verschluss-Pontons ausgestatteten Steinöl-Hafen umgestaltet war, wurde die westliche Binnengrft als Ueberwinterungshafen benutzt und bis 2,5 m unter Harburger Null ausgebagert. Die sonst in den Haupttheilen des Hafens vorhandene Tiefe von 3,8 m unter Harburger Null konnte mit Rücksicht auf die Tiefenlage des Rostes der Eisenbahn-Ufermauern unmittelbar vor diesen im Verkehrshafen und im östlichen Canal ohne Bedenken nicht hergestellt werden. Es müssen daher die größeren der den Harburger Hafen besuchenden Seeschiffe einen Theil der Ladung im Hafen selbst an Leichterfahrzeuge abgeben, wenn jene Schiffe an den Ufermauern der Eisenbahn anlegen sollen, um auf die Bahnwagen zu entladen. Bei einem derartigen Lschen und dementsprechenden Laden der Schiffe werden daher mancherlei Arbeiten und Nebenkosten hervorgerufen, welche dem Verkehr recht hemmend im Wege stehen.

Mit dem Verkehrshafen und dem Lothse-Canal stehen, wie schon erwähnt, mehrere Stiehmäule in Verbindung. Ueber die Einfahrt zum Holzhafen führt eine feste eiserne Brücke, während an den Zugängen zu den anderen Hafencanälen sich eiserne Drehbrücken auf Mauerwerks-Pfeilern befinden. Diese Brücken an dem Kaufhaus-Canal und an dem östlichen Canal sind ungleicharmig und haben 8,7 m Durchfahrtsöffnung. Die Pfeiler ruhen auf Pfahlrost, dessen Oberkante 1,75 m unter Null liegt, während der Rost der städtischen Ufermauer 1,16 m unter Harburger Null liegt. Beide Roste haben zwischen ihrer vorderen Pfahlreihe Spundbohlen erhalten. Die Bewegung beider Brücken erfolgt durch ein an dem kürzeren Brückentheil angebrachtes Vorgelege durch einen Arbeiter.

Die Drehbrücke über die Lothse ist gleicharmig und bietet Durchfahrtsöffnungen von je 15 m, diejenige über den östlichen Canal ist ungleicharmig und hat nur eine Durchfahrtsöffnung von der genannten Abmessung. Beide Brücken zeigen Schwedlers Anordnung; die erstere wird durch eine Gaskraftmaschine, die letztere mittels Druckwassers betrieben.

Am rechten Ufer der Süderelbe, den Hafenschleusen gegenüber, ist durch eine größere Anzahl von Dalben ein Tieflhafen gebildet. Dort finden die nach der Oberelbe bestimmten und im Binnenhafen beladenen Kähne bis zu ihrer Abfahrt einen sicheren Liegeplatz; auch Umladungen zwischen Seeschiffen und Flußfahrzeugen werden daselbst bewirkt, so-

dafs dieser Tieflhafen eine wesentliche Entlastung des Binnenhafens herbeiführt.

Vor dem Hafen an der Süderelbe befinden sich Anlage-Pontons für Personen-Dampfschiffe.

3. Die Eisenbahn-Anlagen.

Als Abzweigung der von Hannover über Lehrte nach Braunschweig führenden Eisenbahn wurde in den Jahren 1844 bis 1847 die Lnio von Lehrte über Lüneburg nach Harburg gebaut. Der Personen- und Güter-Bahnhof wurde zwischen dem östlichen und westlichen Canal angelegt. Durch diese Eisenbahn war nicht nur für einen zweckmäßigen Güterumschlag zwischen Schiff und Eisenbahnwagen Sorge getragen, sondern auch in einer für die damaligen Erfordernisse ausreichenden Weise die Errichtung von Seegüterschuppen ermöglicht worden.

Diese Anlagen wurden erheblich vergrößert und verbessert bei der im Jahre 1872 erfolgten Fertigstellung der Venlo-Hamburger Eisenbahn. Als 1873 die Brücke über die Süderelbe dem Verkehr übergeben worden war, ging ein großer Theil des Versandgeschäftes zwischen Hamburg und Harburg von der Wasserstrasse auf die Eisenbahn über. Als Beispiel hierfür möge angeführt werden, dafs im Jahre nach der Verkehrsübergabe dieser Brücke allein 3600 Flußschiffe weniger im Harburger Hafen einliefen als in dem vorangegangenen Jahre.

1881 wurde die unterelbische Eisenbahn in Betrieb genommen, die in Strafsenöhe durch Harburg geführt wird und 1 km oberhalb des jetzigen Personen-Bahnhofs in die Staatsbahn einmündet. Zur Zeit befindet sich ein neuer Hauptbahnhof für Harburg im Bau.

An Uferladegleisen sind 1115 m vorhanden, von denen 550 von der Eisenbahnverwaltung unmittelbar benutzt werden, 145 an der zollfreien Niederlage belegen sind und 420 an Inhaber von Lagerplätzen verpachtet sind.

4. Die Fähranstalt der Süderelbe zwischen Harburg und Wilhelmsburg.

Nachdem die Hamburger Chaussee, welche von der Brücke über den östlichen Canal bis zur Süderelbe führt, fertiggestellt worden war, wurde 1854 die Fähranstalt in der Süderelbe zwischen Harburg und Wilhelmsburg eingerichtet. Für die Dampffähre ist außer den Anlande-Pontonsbrücken an jedem Ufer ein Klemmfloß vorhanden. Die Landevorrichtungen, welche anfangs aus Holz hergestellt waren, sind 1883 bis 1885 mit einem Kostenaufwand von 33 312 \mathcal{M} durch eisernen Brücken mit steinernen Uferpfeilern ersetzt worden. Für die Ziehfähren sind ganz flach abfallende Rampen vorhanden.

Zum Betrieb der Fähranstalt dienen eine Dampffähre, zwei Ziehfähren und vier Segel- bzw. Ruder-Boote. Die Dampffähre ist von morgens 5 $\frac{1}{2}$ Uhr bis abends 9 Uhr, die Ziehfähren dagegen während der Nachtzeit im Betrieb. Im Jahre 1892 wurden mit der Dampffähre in 22349 Fahrten 101 439 Personen, 41 166 Fuhrwerke, 3899 Pferde und Ochsen sowie 3574 Kälber, Schweine und Ziegen befördert. Die Unterhaltungskosten der Fähranstalt betragen im Durchschnitt der letzten zehn Jahre 29 000 \mathcal{M} . Verwaltung und

2) Eingehendere Beschreibungen dieser beiden Drehbrücken werden demnächst in dieser Zeitschrift veröffentlicht werden.

Betrieb der Fähranstalt unterstehen dem Wasserbauinspector in Harburg. Die Bedienung der Fähre erfolgt durch je zwei Steuermänner, Maschinisten und Vormänner, welche angestellte Beamte sind, sowie zwei Heizer und fünf Fährmänner,

die im Tagelohn beschäftigt werden. Die Ziehfähre wird durch einen Vorman und zwei Tagelöhner betrieben; außerdem befindet sich des Nachts an jedem Ufer ein Fährmann zum Uebersetzen der Fußgänger. (Schluß folgt.)

Eisenbahnbrücke über die Ruhr bei Hohensyburg, deren Einsturz infolge des Hochwassers vom Jahre 1890 und ihre Wiederherstellung.

Von Regierungs-Baumeister Breuer in Hagen.

(Mit Abbildungen auf Blatt 19 u. 20 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Am 24. November 1890 wurden große Gebiete Mittel- und Westdeutschlands von umfangreichen und zum Theil außerordentlich verheerenden Ueberschwemmungen betroffen. Auch die Ruhr führte ein nie dagewesenes Hochwasser, welches an der

Eisenbahnbrücke bei Hohensyburg (Abb. 1) fast die Trägerunterkante erreichte und 1,30 m höher war, als das bisher höchste Wasser vom März 1888, dem die seit 23 Jahren stehende Brücke Stand gehalten hatte. Abends 5 Uhr, unmittelbar nach-



Abb. a.

dem der Schnellzug Berlin-Köln die Brücke verlassen hatte, stürzten die vier eisernen Ueberbauten zweier Oeffnungen in den Fluß, wobei es glücklicherweise der Umsicht des in der Nähe stehenden Bahnwärters, den ein Knistern der Schienen vor seiner Bude aufmerksam gemacht hatte, im letzten Augenblicke gelungen war, einen Güterzug und eine von der anderen Seite kommende Maschine auf die drohende Gefahr aufmerksam zu machen und zum Stillstand zu bringen.

Die Brücke bot nach dem Einsturz das in den Abb. 2, 3 und 4 (auf Blatt 19) sowie in den Lichtbildaufnahmen Abb. a, b und c dargestellte Bild. Der erste Mittelpfeiler war um seine linke Kante nach dem Lande zu umgefallen. Von den beiden Brückenkörpern der ersten Oeffnung war der eine am Landpfeiler hängen geblieben, der andere lag 35 m unterhalb der Brücke aufrecht und wohl erhalten auf dem Flußbette. Die beiden Ueberbauten der zweiten Oeffnung fand man 90 bis 120 m unterhalb der Brücke vollständig verbogen und in einander ge-

schoben im Flußbette, was einen Begriff von der Gewalt der Hochfluth giebt, wenn man bedenkt, daß jeder Ueberbau ein Gewicht von 56 Tonnen besitzt.

Die beiden letzteren Ueberbauten hatten nur den Werth von altem Eisen, während die ersteren wieder verwendbar erschienen. In den beiden Oeffnungen war eine Auskolkung von 5 m Tiefe entstanden, welche sich 20 m weit nach vorwärts und rückwärts erstreckte.

Die Ursache des Pfeiler-einsturzes ist vor allem in der sehr ungünstigen Lage der Brücke nahe unterhalb des fast rechtwinkligen Zusammen-treffens der beiden Flüsse Ruhr und Lenne (s. nebenstehende



Abb. b.

Abb. d), sowie in dem Umstande zu suchen, daß das Hochwasserprofil durch den Brückenbau sehr eingeeignet worden ist.

Während bei niedrigeren Wasserständen der Strom ziemlich parallel zur Pfeilerriechung durch die dritte und vierte Oeffnung abfließt, kommen die beiden anderen Oeffnungen, deren Sohle höher liegt, erst bei höheren Wasserständen als Fluthöffnungen

in Wirksamkeit. Der Stromstich verlegt sich dann mehr nach dem linken Ufer, sodafs er bei dem Hochwasser am 24. November 1890 in schräger Richtung auf den ersten Mittelpfeiler ging. Die Stromrichtungen, welche bei gewöhnlichem Wasser unter rechtem Winkel zusammentreffen, bei Hochwasser aber sich unter spitzen Winkel vereinigen, stören sich gegenseitig im Abflufs und vergrößern hierdurch die Einschränkung in dem ohnehin bei hohem Wasser engen Durchflufsprofile. Der zu 1,02 m gemessene bedeutende Stan und die unter schiebem Winkel sich treffenden Stromstriche beider Flüsse erzeugten bei der Hochfluth starke Wirbel, welche das Flufsbett auskolkten und den nicht bis zu dem hier in großer Tiefe anstehenden festen Felsen gegründeten ersten Mittelpfeiler unterwuschen, sodafs derselbe umstürzte.

Bei den großen Störungen, welche der Personenverkehr nach Berlin, Bremen und Leipzig, sowie der Güterverkehr durch die unterbrochene Bahnstrecke erlitt, galt es zunächst, die vorläufige Betriebsfähigkeit der letzteren so schnell wie möglich wiederher- und zugleich die Grundzüge festzustellen für den endgültigen Wiederaufbau

der zerstörten Brückentheile. Von letzteren war die erste zum Theil abhängig. Bei den desfallsigen Vorberathungen am 25. und 26. November erschien es in Bezug auf den zuletzt erwähnten Theil der Bauausführungen verlockend, den Wiederaufbau des umgestürzten Mittelpfeilers ganz fallen zu lassen

und mit einer Spannweite über beide Öffnungen zu geben, indem dadurch die Schwierigkeiten der Neugründung des Pfeilers umgangen und das Durchflufsprofil vergrößert werden konnte. Allein die dann notwendige Verstärkung des zweiten Strompfeilers und schließlich auch die des Landpfeilers sprachen dafür, die Brücke wieder herzustellen, wie sie gewesen war. Auch sprachen dafür noch das Vorhandensein der Eisenconstructions-Zeichnungen, die Wiedererwendbarkeit von zwei

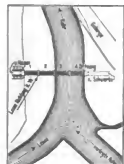


Abb. 4.

Ueberbauten und das äußere Ansehen der Brücke. Danach wurde beschlossen, den Plan für die vorläufige Wiederfahrbarmachung eines Gleises so aufzustellen, dafs der endgültige Aufbau dadurch nicht behindert und namentlich Raum für den Wiederaufbau des ersten Mittelpfeilers gelassen werde.

Infolge dieses Beschlusses wurde bei der am 27. November an Ort und Stelle unter Zuziehung der Brückenbau-Anstalt Union

in Dortmund gepflogenen Berathung behufs vorläufiger Wiederfahrbarmachung eines Gleises u. a. von der Herstellung einer hölzernen Nothbrücke Abstand genommen, weil durch eine gewöhnliche Jochbrücke das Durchflufsprofil einer ganzen Brückenhälfte versperrt worden wäre. Die Sohle des Flufsbettes war so tief ausgewaschen, dafs stellenweise nur 1 m Kies über dem festen Grunde lagerte. Probeprüfungen ergaben, dafs Pfähle mit eisernen Schuhen nur 0,30 m in denselben eindringen und vollständig locker standen. Selbst Pfähle, deren Pfähle nur 1,3 m in den Grund hineinreichten und 10 mal so hoch, etwa 13 m über dem Grunde stoben, würden hin und her geschwankt haben, wenn nicht alle Jochs mit einander durch Kreuz- und Querzangen verbunden worden wären. Hierdurch aber wäre eine vollständige Sperrung des Durchflufsprofils

in zwei Öffnungen entstanden, welche bei Hochwasser mit Eisgang unfehlbar verhängnisvoll geworden wäre.

Die Bildung größerer Öffnungen von etwa 12 m Spannweite durch Anwendung verdübelter Träger und durch Herstellung von Pfahljochen aus zwei Reihen Pfählen bestehend, wäre möglich gewesen, hätte aber gegenüber der ge-

wählten Lösung den Nachtheil der geringeren Standsicherheit, der Erschwerung des endgültigen Wiederaufbaus und des größten Zeitaufwandes gehabt. Zudem wäre die Herstellung einer Öffnung von 16 m Spannweite, wegen der im Wege liegenden Trümmer des Mauerwerks auch dieser Lösung nicht erspart geblieben.

Von der mehrfach angeregten Errichtung eines Fußgängersteiges und der Heranführung der Personenzüge bis an die Brücke wurde gleichfalls Abstand genommen, weil der Steig um die Brückenanstelle hätte herangeführt werden müssen und der von den Reisenden zurückzulegende Weg einschließlich der beiden herzustellenden Bahnsteige eine Länge von 750 m erhalten hätte, sodafs an Zeit gegenüber dem Umwege über Dortmundfeld nichts gewonnen worden wäre. Auch würden die Reisenden des Fernverkehrs über die Unbequemlichkeiten des Umsteigens an der Brücke in Nacht und Kälte Klage erhoben haben, während dem Güterverkehr, welcher die Strecke Hagen-Dortmund am meisten belastete, ohnehin nicht gedient worden wäre. Dagegen wurde die verwaltungsmäßig in Aussicht genommene Wiederverwendung der beiden noch wohl erhaltenen im Flusse liegenden Ueberbauten behufs vorläufiger Herstellung eines Gleises allseitig für zweckmäßig erachtet. Die Möglichkeit, den am Landpfeiler hängenden Ueberbau im ganzen zu heben, wurde anerkannt, obgleich man der Ansicht war, die Auseinandernahme führe zwar langsamer, aber doch sicherer zum Ziele. Am meisten gingen die Meinungen darüber auseinander.

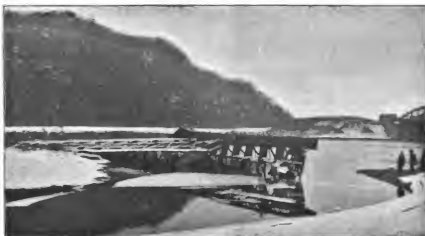


Abb. 6.

wie der 35 m unterhalb der Brücke liegende Ueberbau aus dem Flusse herauszubringen sei. Die Vorschläge, von denen der eine dahin ging, den Ueberbau als ein Ganzes auf ein Floß zu bringen, unter die zweite Brückenöffnung zu fahren und dort hoch zu heben, sowie der andere, den Ueberbau in drei Theile zu zerlegen (Hauptträger und Fabrikahn), diese Theile mittels Locomotive aus den Flusßbett auf geneigter Ebene auf den Bahndamm zu ziehen und dann über den in der ersten Öffnung bereits gehobenen Ueberbau in die zweite Öffnung herüberzuschieben, wurden fallengelassen. Dagegen wurde mit Rücksicht auf die leichte untere Gurtung der Parabelträger, die Beschädigung verschiedener Theile u. dgl. m. der weniger Zufälligkeiten ausgesetzte und mehr Sicherheit des Gelingens bietende Weg gewählt, den Ueberbau vollständig aneinander zu nehmen und auf einem Gerüst in der zweiten Öffnung wieder aufzubauen.

1. Die vorläufige Wiederherstellung eines Gleises.

Bereits am 29. November wurde mit dem Auseinandernehmen des einen im Flusse liegenden Ueberbaues begonnen. Da das Wasser noch hoch war, mußte der Ueberbau zunächst mit einem wasserfreien Erdamm umgeben, dann die Hauptträger durch Unterschieben von Holzklötzen unterstützt und so der Ueberbau nach und nach mittels Winden über Wasser gehoben werden. Die losgelassenen Theile wurden der Reihe nach über eine in Höhe des Wasserstandes hergestellte Laufbrücke mit Schmalspurgleis nach dem zweiten Pfeiler geschleppt, dort an einem Hebelkahn hochgezogen und auf dem rechten Gleise in der dritten Öffnung ordnungsmäßig zusammengelegt. Gleichzeitig wurden in der zweiten Öffnung die Pfähle für das Aufstellungsgestüt (Abb. 5) gerammt, die erste Spannweite des Gerüsts aufgebaut und allmählich mit der Aufstellung vom zweiten Strompfeiler aus begonnen.

Während so in der zweiten Öffnung an der Herstellung des Gerüsts und am Zusammensetzen des zweiten Ueberbaues gearbeitet wurde, waren in der ersten Öffnung alle Vorbereitungen getroffen, den mit einem Ende auf der Flusßsohle liegenden Ueberbau hoch zu heben. Gelang dies, so gewann man eine Zeit von acht Tagen. Zunächst wurde demnach das auf der Flusßsohle liegende, stark beschädigte Ende abgenommen. Zum Heben des übrigen Theiles, der nur noch etwa 45 Tonnen wog und durch ein Gerüst abgestützt war, wurden zwei hohe Standbäume errichtet, an deren jedem ein sechserrolliger Seilflaschenzug sich befand. Die Seile gingen von den Rollen senkrecht herab zur Erde, dert über eine Leitrolle und dann wagerecht zu je einer 20 m rückwärts stehenden Bockwinde mit doppeltem Vorgelege, die gegen Umkanten verankert war. Damit beim Reissen eines Flaschenzuges oder Brechen einer Winde der Ueberbau nicht von den Auflagern heruntergleiten konnte, wurde derselbe auf dem Landpfeiler von zwei Differential-Flaschenzügen von 10 Tonnen Tragfähigkeit festgehalten und außerdem am vorderen Ende während des Hebens gehörig unterklötzt.

An den Winden mit doppeltem Vorgelege arbeiteten je sechs Mann. Es ergab dies mit den Flaschenzügen zusammen ein so großes Uebersetzungsverhältnis, daß der Ueberbau ohne ernstlichen Zwischenfall in drei Stunden vollständig gehoben wurde. Abb. 5 stellt den Baubau schnitt dar, in welchem das Heben des Ueberbaues der ersten Öffnung eben gelungen ist,

und in der zweiten Öffnung das Aufstellungsgestüt sowie der erste Holzpfeiler fast vollständig sind.

Für die nun nöthige vorläufige Unterstützung der gehobenen Ueberbauten war man darüber einig geworden, im Flusßsette zwei hölzerne Pfeiler (Abb. 6 bis 10) zu errichten und über diese eine eiserne Zwischenträgerconstruction, eine sogenannte Hilfsbrücke, zu legen, die die Auflager der beiden eisernen Ueberbauten aufzunehmen hätte. Hierbei handelte es sich zunächst darum, die Entfernung der beiden Holzpfeiler zu bestimmen, die abhängig von der Gründung des Steinpfeilers war, für die man eine Umschließung der Baugrube mit Hilfe eines eisernen Blechmantels (Caisson) in Aussicht genommen hatte. Um dem späteren Versuchen des letzteren keine Schwierigkeiten zu bereiten, mußten die Holzpfeiler mindestens 3,5 m von der Achse des Strompfeilers abbleiben.

Der rechtsseitige Holzpfeiler konnte sofort und zwar in der Zeit vom 6. bis 22. December in diesem Abstände gerammt werden. Dem linksseitigen Holzpfeiler dagegen lagen die Trümmer des umgestürzten Pfeilers (vgl. Abb. 6 und 7) im Wege und es war sehr zweifelhaft, ob deren Beseitigung in kurzer Zeit bei der vorhandenen Wassertiefe gelingen werde. War dies nicht der Fall, so mußte der linksseitige Holzpfeiler neben den Trümmern, so nahe am rechtsseitigen, als eben zu erreichen war, erbaut werden. Im letzteren Falle ergab sich die Entfernung der Holzpfeiler von Mitte zu Mitte zu 16 m, im ersteren zu 11 m. Die eiserne Hilfsbrücke wurde demgemäß so entworfen, daß sie für beide Pfeilerentfernungen zu verwenden war. Auf eine noch größere Entfernung der beiden Holzpfeiler behufs vollständiger Umgehung der Trümmer zu rücksichtigen, war nicht für zweckmäßig erachtet worden, weil nicht nur die Herstellung der sie verbindenden eisernen Hilfsbrücke dann weit mehr Zeit erfordert hätte, sondern auch die Standsicherheit der Holzpfeiler und der ganzen Construction dadurch gelitten hätte. Ueberdies reichten die Pfähle der Holzpfeiler nur 1 m in den Kies hinein und konnten trotz eiserner Pfahlschuhne nur 0,30 m weiter in thonhaltigen Kies hineingetrieben werden, während die Höhe über der Flusßsohle sehr groß war; daher wurde die Standfähigkeit des Pfeilers dadurch erzielt, daß derselbe bei einer sehr breiten Grundfläche von 3 m drei Reihen Pfähle erhielt und im innern mit Steinen ausgepackt wurde. Die Auflager der Zwischenträger oder eisernen Hilfsbrücke auf den Holzpfeilern geschah derart, daß der Auflagerdruck (s. Abb. 8 bis 10) auf 9 Pfähle gleichmäßig vertheilt wurde, so daß jeder Pfahl eine Last von 9 Tonnen zu tragen hatte. Das 1,5 m hohe Auflagergerüst und die 1,7 m mit Auflage haken Träger der Hilfsbrücke brachten den Vortheil mit sich, daß die Köpfe der Pfähle dadurch bedeutend tiefer (3,0 m) zu stehen kamen und so an Standfestigkeit gewannen.

Gleichzeitig wurde seit den 19. December mit allen Mitteln daran gearbeitet, die Stelle für den linksseitigen Holzpfeiler von Steintrümmern freizulegen und zu dem Ende der umgestürzte Pfeiler durch fortwährendes Sprengen in kleinere Stücke zertheilt, daß die Beseitigung größerer Steine bei einer Wassertiefe von 3 bis 4 m besonders im Winter zu den allerschwierigsten Arbeiten gehört. Doch gelang es trotz Anwendung eines Tag und Nacht arbeitenden Priestmannschen Baggers nicht, die Trümmer so weit weg zu räumen, daß der linksseitige Holzpfeiler symmetrisch zu dem rechtsseitigen in einer Entfernung von 11 m von demselben errichtet werden konnte. Der-

selbe mußte daher in einem Abstände von 16 m erbaut werden. Aber auch hier war das Rammen ohne weiteres noch nicht möglich; hier lagen zwar die Trümmer nicht so hoch, und die Flafssole war nur mit einzelnen Quadern bedeckt, aber es waru dies zum Theil gerade die großen Auflagerquadern und Abdeckplatten, welche der Priestmannsche Bagger mit seinem Korb nicht fassen konnte. Es wurde daher ein Tancher verwendet, der diese Trümmerreste nach 14tägiger Arbeit in der Weise beseitigte, dafs er um die einzelnen Stücke eine Kette schlang, mittels der sie aus dem Wasser gezogen werden konnten.

Am 5. Januar war der zur Erbauung des zweiten Pfeilers erforderliche Raum so weit freigelegt, dafs mit dem Rammen

begonnen und der Pfeiler in acht Tagen fertig gestellt werden konnte.

Für die die beiden Holzpfeiler verbindende Hilfsbrücke war inzwischen bereits das Gerüst errichtet und mit dem Anstellen auf dem zuerst hergestellten Holzpfeiler begonnen worden. Es konnte nun die Fertigstellung der Hilfsbrücke mit allen Kräften von beiden Enden aus betrieben werden. Dieselbe gelang bis zum 15. Januar. Der Stand der Arbeiten war folgender (Abb. 11): Der Unterbau der Ueberbauten war ganz fertig, von den Ueberbauten selbst dagegen fehlten noch die Enden, welche auf der Hilfsbrücke ihr Auflager erhalten mußten.

Diese beiden Enden mit einer Länge von je vier Feldern wurden nun mit allen Kräften zusammengebaut und vernietet.



Abb. 6.

Vor den Holzpfeilern wurden zum Schutze gegen Hochwasser und Eisgang doppelte Eisbrecher errichtet.

Am 23. Januar wurden beide Ueberbauten von den Gerüsten heruntergelassen und in ihre Auflager gesenkt. Dann wurden die Brückenhälsen und Schienen aufgebracht und die Brücke mit Wellblech gegen Feuersgefahr abgedeckt. Angesichts eines drohenden Hochwassers mit schwerem Eisgang wurden die Gerüste schleunigst abgebrochen. Die Lichtbildaufnahme Abb. 6 zeigt die Brücke in ihrer vorläufigen Wiederherstellung.

Am 26. Januar fand eine Vorbelastung und die erste Probefahrt statt. Die eigentliche Probebelastung wurde am 28. und 29. Januar vorgenommen, deren Ergebnis hinsichtlich der Eisenconstructions war, dafs bleibende Durchbiegungen nach der Vorbelastung nirgend wahrgenommen wurden, dafs die eisernen Ueberbauten, trotzdem sie in den Fluß gefallen und beschädigt worden waren, dieselben vorübergehenden Durchbiegungen zeigten, wie vor dem Einsturz, und dafs die Durchbiegung der Hilfsbrücke eine normale war. Die Pfeile der Holzpfeiler hatten sich nicht gesetzt, die Hölzer der auf den Pfeilern ruhenden 1,5 m hohen Auflager dagegen hatten sich auf dem ersten Pfeiler 9, auf dem mehr belasteten zweiten 13 mm in einander gedrückt. Das Hochwasser vom 25. Januar 1891 mit schwerem Eisgange hatte an den Pfeilern und Eisbrechern keine Spur hinterlassen und die Brücke hätte auch einem höheren Hochwasser standgehalten.

Am 30. Januar erfolgte die landespolizeiliche Abnahme und am 1. Februar fand die Wiederinbetriebnahme dieser für den Güter-, wie für den Personenverkehr nach Berlin, Bremen und Leipzig so wichtigen Linie statt.

Als größte Zuggeschwindigkeit für das Ueberfahren des Bauwerks sind 18 km für die Stunde zugelassen worden.

Die zu der vorläufigen Wiederherstellung eines Gleises gebrauchte Zeit hat betragen vom Einsturz der Brücke bis zum Beginn des Baues 5 Tage und bis zur Betriebsnahme 69 Tage. Da die überbrückte Gesamtspannweite 69 m beträgt, so ist zur Fahrbarmachung eines Meters Brückenlänge gerade ein Tag verwendet worden.

Als störende Zwischenfälle, die während dieser Zeit eintreten, ist zunächst die andauernde grofse Kälte zu nennen, welche an mehreren Tagen -19° R. auf der Baustelle betrug. Die Schlosser konnten kein Eisen anfassen und viele Arbeiter litten an erfrorenen Füfsen und verliessen die Arbeit.

Ferner konnten während langer Zeit die Nächte trotz eines aufgestellten elektrischen Beleuchtungswagens nur wenig ausgenutzt werden, und schließlich ist die Beseitigung von Steintrümmern tief unter Wasser stets eine ungemaine zeitraubende Arbeit, man mag sie entweder mittels Umschleifung der Baugrube durch Spundwände, oder auf pneumatischen Wege oder wie hier mittels Bagger und Taucher bewirken.

Dagegen sind als aufsergewöhnliche Hilfsmittel, die der Bauausführung zu gute kamen, ein elektrischer Beleuchtungswagen, vier Oleo-vapor-Lampen, ein Priestmannscher Bagger, zwei fahrbare Kräne, Seil- und Ketten-Flaschenzüge, Differentialwinden, Bockwinden, Fracht- und Kopfwinden und Dynamitsprengungen, ferner Taucher nicht unerwähnt zu lassen.

Die Gesamtkosten haben 120 000 . \mathcal{M} betragen, von welchen 90 000 . \mathcal{M} auf Arbeiten der Dortmunder Union für Herstellung der Eisenconstructions, Holzfeiler und Eisbrecher und 30 000 . \mathcal{M} auf Arbeiten der Bauverwaltung fallen. Hierbei ist zu bemerken, daß die eisernen Ueberbauten nicht vorübergehend, sondern endgültig hergestellt und alle beschädigten Theile durch vollständig neue ersetzt wurden.

Die Kosten für Einrichtung des eingleisigen Betriebes, für Weichen- und Stellwerksanlagen, welche rund 15 000 . \mathcal{M} betragen haben, sind darin nicht inbegriffen.

Die Kosten betragen für 1 m Ueberbrückung rund 17 000 . \mathcal{M} .

Die Anzahl der verwendeten Tagewerke betrug

an Handwerkern	5000
an Arbeitern	2000.

Die Zahl der beschäftigten Arbeiter wechselte täglich zwischen 120 und 200.

Der Bagger kostete für den Tag 40, der Taucher 50 . \mathcal{M} .

Die Oberleitung der Arbeiten lag in den Händen der Geheimräthe Braundhoff und Lex und des Betriebs-Directors Kottenhoff, die Banleitung war dem Unterzeichneten anvertraut.

Nach der in verhältnißmäßig kurzer Zeit erfolgten Wiederfahrarmachung des rechten Gleises konnte nun, ohne daß der Betrieb auch nur einen Tag lang unterbrochen wurde, mit aller Ruhe an die endgültige Wiederherstellung des linken Gleises gegangen werden, und es war alle Hoffnung vorhanden, daß auch diese in nicht zu langer Zeit gelingen werde, da die Gründung und der Aufbau des Steinpfeilers durch nichts behindert zu sein schien.

Die Einrichtung des eingleisigen Betriebes, wofür eine besondere, weiterhin folgende Dienstsanweisung erlassen wurde, war dem Bauinspections-Vorsteher, Bauinspector Klimberg übertragen.

(Schluß folgt.)

Verzeichniß der im preussischen Staate und bei Behörden des deutschen Reiches angestellten Baubeamten.

(Am 20. December 1894.)

I. Im Ressort des Ministeriums der öffentlichen Arbeiten.

A. Beim Ministerium.

Schröder, Ober-Baudirector, Ministerial-Director der Abtheilung für die technischen Angelegenheiten der Verwaltung der Staats-Eisenbahnen.

a) Vortragende Rätbe.

Wiebe, Ober-Baudirector.
Spicker, desgl.
Baensch, Wirklicher Geheimer Ober-Baurath.
Dieckhoff, Geheimer Ober-Baurath.
Adler, desgl.
Küll, desgl.
Kozlowski, desgl.
Stambke, desgl.
Nath, desgl.
Dresel, desgl.
Lange, desgl.
Lorenz, desgl.
Wiethert, desgl.
Zastrau, Geheimer Baurath.
Taege, desgl.
Keller (A.), desgl.
Dr. Zimmermann, desgl.
Ehlert, desgl.
Lex, desgl.

Kummer, Geheimer Baurath.
Schneider, desgl.

Hilfsarbeiter.

Sarrasin, Geheimer Baurath.
Schelten, desgl.
Huntemüller, Regier.- u. Baurath.
Dode, desgl.
Fritze, desgl.
Koch, desgl.
Schwering, desgl.
Nitschmann, desgl.
Blum, desgl.
Wiesner, desgl.
Eggert, desgl.
Böttger, desgl.
Tiemann, desgl.
Hoffeld, desgl.
Thömer, desgl.
Keller (H.), desgl. Vorsteher des
Bureaus des Ausschusses zur
Untersuchung der Wasserver-
hältnisse in den der Ueber-
schwemmung besonders ausge-
setzten Flusgeleiten.
Domaschke, Eisenbahn-Bauinspector.
Falke, desgl.

b) Im technischen Bureau der Abtheilung für die Eisenbahn-Angelegenheiten.

Huntemüller, Regierungs- u. Baurath, Vorsteher des Bureau's, a. auch vorher.
Scholkmann, Eisenbahn-Bau- u. Betriebs-Hin., desgl. [Inspector.
Strasburg, desgl.
Hiltzer, desgl.
Labes, desgl.

c) Im technischen Bureau der Abtheilung für das Bauwesen.

Saal, Regierungs- u. Baurath, Vorsteher des
Theils, Baurath. [Bureau's.
Steubick, desgl. Wasser-Bauinspector.
Gerhardt, desgl. desgl.
Witthoff, desgl. Land-Bauinspector.
Hauner, Wasser-Bauinspector.
Lodemann, Bauinspector.
Grunert, Land-Bauinspector.
Hoene, desgl.
Selhorst, desgl.
U'ber, desgl.
Rüdell, desgl.
Ehrt, desgl.
Lasko, desgl.

B. Bei dem Eisenbahn-Commissariat in Berlin.

Bensen, Geheimer Ober-Regierungsrath.

Koschel, Geheimer Baurath.

C. Bei den Königlichen Eisenbahn-Directionen.

1. Eisenbahn-Direction in Berlin.

Krancke, Ober-Baurath, Abtheil.-Dirigent.
Rock, Geh. Regierungsrath, Abtheilungs-Dirigent (auftr.).
Werchan, Eisenb.-Director, Mitgl. d. Direction.
Housselle, Regier.- u. Baurath, desgl.
Schneider, desgl.
Hansengier, desgl.
Diefenbach, Eisenb.-Director, desgl.
Müller (Karl), desgl.
Schwartz, Regierungs- und Baurath.
Kuntze, desgl.
Köhne, Baurath, z. Z. bei der Kaiserlich Deutschen Botschaft in St. Petersburg.
Wegner (Armin), Eisenbahn-Bauinspector (für das Hochbaufach).
Freudenfeldt, Eisenbahn-Bau- u. Betriebs-Klinke, desgl. [Inspector.
Polle, Eisenbahn-Bauinspector.
Wegner (Gustav), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Wittfeld, Eisenbahn-Bauinspector.

Lamfried, Eisenbahn-Director in Grunewald.
Garbo, desgl. in Berlin.
Wagner, desgl. in Frankfurt a.O.
Liedel, Baurath in Breslau.
Wolf, desgl. in Greifswald.
Scharlock, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Sorau.
Domann, Eisenb.-Bauinspector in Lauban.
Melcher, Eisenbahn-Maschineninspector in Breslau.
Patranky, Eisenbahn-Bauinspector in Berlin.
Partensky, desgl. in Guben.
Meyer (Max), desgl. in Grunewald.
Deufel, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Lissa.
Capelle, desgl. in Berlin.

Bansen, Baurath in Frankfurt a.O.

Wambganis, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Frankfurt a.O.

Betriebsamt Berlin (Stadt- u. Ringbahn).

Büttner, Geheimer Baurath.
Grapow (Karl), Regierungs- und Baurath.
von den Bercken, desgl.
Gantzer, desgl.
Sudicani, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-Brill, desgl. [Inspector.
Holverschelt, desgl.
Leifner, Eisenbahn-Bauinspector.
Schwanbeck, desgl.

Betriebsamt Stralsund.

Klose, Geheimer Baurath.
Schüler, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Sprengel, desgl.
Zacharias, desgl.
Simon, Eisenbahn-Bauinspector.
Fischer (Julius), Baurath in Berlin.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Sommerfeld).

v. Schütz, Regierungs- und Baurath.
Bothe, desgl.
Gilles, Eisenbahn-Bauinspector.
Rücker, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.

Betriebsamt Breslau (Breslau-Sommerfeld).

Schulze (Gustav), Geheimer Baurath.
Nowack, Regierangs- u. Baurath.
Urban, desgl.
König, Baurath.
Mertens, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Kieckhefer, desgl. in Liegnitz.
Schubert, desgl. in Sorau.

Betriebsamt Breslau (Breslau-Halbstadt).

Claus, Regierangs- u. Baurath.
Rebentisch, desgl.
Herold, Baurath.
Seidl, Eisenbahn-Maschineninspector.
Buchholz (Richard), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Freiburg.
Scheibner, desgl. in Liegnitz.

Betriebsamt Görlitz.

Garcke, Geheimer Baurath.
Wallanke (August), Regierangs- u. Baurath.
Rieken, desgl.
Such, Baurath.
Backe, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Jeran, desgl. in Hirschberg.
Schwidial, desgl. in Waldenburg.

Betriebsamt Stettin (Berlin-Stettin).

Heinrich, Regierangs- u. Baurath.
Goos, desgl.
Rosenkranz, desgl.
Staggemeyer, Baurath.
Schilling, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Bathmann, desgl. in Berlin.
Grosse (Robert), desgl. in Freienwalde a. O.

Betriebsamt Stettin (Stettin-Stralsund).

Lademann, Geheimer Baurath.
Lüken, Eisenbahn-Director.
Steigertahl, Baurath.
Ottzeit, Eisenbahn-Bauinspector.
Fuchs (Wilhelm), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Greifswald.

Betriebsamt Cottbus.

Ballauff, Regierangs- u. Baurath.
Darup, desgl.
Hossensfelder, Eisenbahn-Bauinspector.
Mafsmann, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Everken, desgl.
Schwedler (Richard), desgl. in Berlin.

Betriebsamt Guben.

Wolff (Adolph), Regierangs- u. Baurath.
Wiegand (Heinrich), desgl.
Klemann, Baurath.
Plate, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Schwiebus.
Weber, desgl. in Züllichau.
Bauer, desgl. in Meseritz.

2. Eisenbahn-Direction in Bromberg.

Schweitzer, Ober-Baurath, Abtheilungs-Dirigent.
Suche, Geheimer Regierangs- u. Abtheilungs-Dirigent (auftr.).
Baumert, Reg.-u. Baurath, Mitgl. d. Direction.

Reuter, Reg.-u. Baurath, Mitgl. d. Direction.
Bachmann, desgl. desgl.
Paul, desgl. desgl.
Rehrmann, desgl. desgl.
Schubel, desgl. desgl. (beurl.)
Mohn, Eisenbahn-Director desgl.
Holstener, desgl. desgl.
Dooske, Regierangs- u. Baurath.
Mertz, Eisenbahn-Director.
Mackensen (Ernst), desgl. (beurl.)
Schlemm, Regierangs- u. Baurath.
Schmidt (Erich), Eisenbahn-Bauinspector.
Googe, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Wüstner, Eisenbahn-Bauinspector.
Elten, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.

Rustemeyer, Eisenbahn-Director in Berlin.
Pfitzenreuter, Reg.-u. Baurath in Pommern.
Klückhorn, Baurath in Bromberg.
Bellach, desgl. in Königsberg.
Reuter, Eisenbahn-Maschineninspector in Bromberg.
Kirsten, Baurath in Stargard.
Grönwaldt, Eisenb.-Bauinspector i. Osterode.
Uhlmann, Eisenbahn-Maschineninspector in Berlin.

Weise (Karl), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Könitz.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Schneidemühl).

Dr. zur Nieden, Regierangs- u. Baurath.
Beil, desgl.
Staertz, desgl.
Cordes (Heinrich), Eisenbahn-Bauinspector.
von der Ohe, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Landsberg a. W.
Schröter, desgl. in Küstrin.

Betriebsamt Bromberg.

Frankenfeld, Regierangs- u. Baurath.
Siebr, desgl.
Frank, Baurath.
Wiegand (Eduard), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
v. Milowski, desgl.
Gette, desgl. in Graudenz.

Betriebsamt Danzig.

Neitzke, Regierangs- u. Baurath.
Sprenger, desgl.
Stephan, Eisenbahn-Director.
Matthes, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Glasewald, Eisenbahn-Bauinspector für das Hochbanfach.

Fräncke (Adolf), Baurath in Osterode.
Winde, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Elbing.
Dyrssen, desgl. in Dirschau.

Betriebsamt Königsberg.

Großmann, Regierangs- u. Baurath.
Massalsky, Baurath.
Merseburger, Reg.-u. Baurath.
Hühner, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Helberg, desgl.
Capeller, desgl.
Lincke, Baurath in Tilsit.
Pritzel, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Insterburg.
Sluyter, desgl. in Lyck.

Betriebsamt Thorn.

Koch (Gustav), Regierangs- u. Baurath.
Tacke, Baurath.
Bernhard, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector (beurlaut).
Schlonski, desgl.
Gremeyer, desgl.
Fitz, Eisenbahn-Bauinspector.
Struck, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Graudenz.

Betriebsamt Schneidemühl.

Vierge, Geheimer Baurath.
Vofskühler, Eisenbahn-Director.
Danziger, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Winter, desgl.
Weise (Eugen), desgl.
Schlegelmilch, desgl. in Könitz.

Betriebsamt Stettin (Stettin-Danzig).

Mehr (Georg), Regier.- u. Baurath (beurl.).
Storbeck, desgl.
Krüger, Eisenbahn-Bauinspector.
Greve, Eisenb.-Bau- und Betriebsinspector.
Ritter (August), Baurath in Stolz.
Fuchs (Karl), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Stargard (beurlaut).
Bräuning, desgl. in Cöln.
Friederichs, desgl. in Stargard.

Betriebsamt Stolp.

Nahrath, Geheimer Baurath.
Malthaupt, Regierangs- u. Baurath.
Auffermann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Neustettin.
Grosbeim, desgl. in Neustettin.

Betriebsamt Allenstein.

Reps, Regierangs- u. Baurath.
Rohrer, Baurath.
Seidel, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Ermann, desgl.
Baum, Eisenbahn-Bauinspector.
Kayer, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Viereck, desgl. in Insterburg.

Betriebsamt Posen (Posen-Thorn).

Fischer, Geheimer Baurath.
Bachholz (Hermann), Reg.-u. Baurath.
Stiebler, Eisenbahn-Maschineninspector.
Oertel, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Flender, desgl. in Gnesen.
Dietrich, desgl. in Inowrazlaw.

3. Eisenbahn-Direction in Hannover.

v. Ratkowski, Ober-Baurath, Abtheilungs-Dirigent.
Rampelt, Geheimer Regierangs- u. Mitglied der Direction.
Uhlenhuth, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.
Pauly, Regierangs- u. Baurath, Mitglied der Direction.
Knebel, desgl. desgl.
Maret, desgl. desgl.
Führ, Eisenbahn-Director, desgl.
Becker (Paul), Eisenbahn-Director.
Thelen, Regierangs- u. Baurath.
v. Borries, desgl.
Schürmann, desgl.

Risor, Eisenbahn-Baainspector.
 Fuhrberg (Konrad), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Buchholz (Wilhelm), desgl.
 von Richowsky, Eisenbahn-Baainspector.
 Kullmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Thiele, Eisenbahn-Director in Leinhausen.
 Dietrich, Bauarth in Cassel.
 Trapp, desgl. in Göttingen.
 Müller (Wilh.), desgl. in Paderborn.
 Castell, desgl. in Minden.
 Dege, desgl. in Bremen.
 Bergmann, desgl. (für das Hochaufbau) in Osnabrück.
 vom Hove, Eisenbahn-Baainspector in Harburg.
 Meyer (Ignatz), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Harburg.
 Meinhardt, Eisenbahn-Baainspector in Leinhausen.
 Gierlich, desgl. in Leinhausen.

Betriebsamt Hannover (Hannover-Rheine).

Güpel, Eisenbahn-Director.
 Herzog, Regierungs- und Bauarth.
 Köster, Bauarth.
 Bremer, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 v. Beyer, desgl.
 Schmiedt, Bauarth in Minden.
 Wollanke (Paul), desgl., in Hamma.
 Rüßmann, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Osnabrück.
 Baeseler, desgl. in Minden.

Betriebsamt Hannover (Hannover-Altenbeken).

Menne, Geheimer Regierungsarth.
 Michaelis, Bauarth.
 Schmidt (Hugo), Eisenbahn-Baainspector.
 Schulze (Rudolf), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Schellenberg, desgl. in Hameln.

Betriebsamt Paderborn.

Schmidts, Regierungs- und Bauarth.
 Werner, desgl.
 George, Bauarth.
 Tilly, desgl.
 Steinmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Zisseler, desgl. in Northem.

Betriebsamt Harburg.

van den Bergh, Regierungs- und Bauarth.
 Brorjus, Eisenbahn-Director.
 Sauerwein, desgl.
 Müller (Johannes), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 v. Hein, desgl.
 Recke, desgl. in Uelsen.

Betriebsamt Cassel (Hannover-Cassel).

Jacobi, Regierungs- und Bauarth.
 Gabriel, Bauarth.
 Reusing, desgl.
 Vorkrodt, desgl.
 Fischer (August), desgl. in Hildesheim.

Betriebsamt Cassel (Main-Weer-Bahn).

Janssen (Jakob), Geheimer Bauarth.
 Beckmann, Regierungs- und Bauarth.
 Finkner, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Herrmann, Eisenbahn-Baainspector.
 Borggreve, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Schwaborn, desgl. in Marburg.

Betriebsamt Bremen.

Scheuch, Bauarth.
 Becker (Woldemar), desgl.
 Richard (Franz), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Hoffmann (Oskar), Eisenbahn-Baainspector.
 Schepp, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.

4. Eisenbahn-Direction in Frankfurt a.M.

Knaebe, Ober-Bauarth, Abtheilungs-Dirigent.
 Böttcher, Geh. Bauarth, Mitglied d. Direction.
 Porsch, desgl. desgl.
 Schmidt (Ludwig), Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.
 Heis, Regierungs- und Bauarth.
 Velde, Eisenbahn-Director.
 Riess, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Richter (August), Eisenbahn-Baainspector.
 Rübsamen, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Faust, Eisenbahn-Baainspector (f. d. Hochaufbau).

Jung, Bauarth in Limburg.
 Oelert, desgl. in Frankfurt a.M.
 Siegel, Eisenbahn-Baainspector in Halle a.S.
 Kirchhoff (August), Eisenbahn-Maschineninspector in Fulda.
 Gübel, Eisenbahn-Baainspector in Frankfurt a.M.

Betriebsamt Frankfurt a.M.

Sebaldt, Geheimer Bauarth.
 Schmitz (Oskar), Eisenbahn-Director.
 Seliger, Regierungs- und Bauarth.
 Coulmann, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Schugt, desgl.
 Soberski, Eisenbahn-Baainspector.
 Cordes (Edmund), Bauarth in Fulda.
 Bussel, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Göttingen.
 Schmalz, desgl. in Hanau.

Betriebsamt Nordhausen.

Abraham, Regierungs- und Bauarth.
 Rebecko, desgl.
 Criger, desgl.
 Bachroede, desgl.
 Naud, Bauarth.
 Guden, desgl.
 Uhlenbuth, Eisenbahn-Baainspector.
 Kiesgen, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Eschwege.

Betriebsamt Wiesbaden.

Siewert, Regierungs- und Bauarth.
 Wagner, Eisenbahn-Director.
 Alken, Regierungs- und Bauarth.
 Thomsen, desgl.
 Neuschäfer, Bauarth.
 Klimberg, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Limburg.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Blankenheim).

Stock, Geheimer Bauarth.
 Lutterbeck, Bauarth.
 Böttcher, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Schmidt (Hermann), Bauarth in Hettstedt.

5. Eisenbahn-Direction in Magdeburg.

Quasnowski, Präsident.
 Spielhagen, Ober-Bau- u. Geh. Regierungs- rath, Abtheilungs-Dirigent.
 Schabert, Geh. Bauarth, Mitglied d. Direction.
 Skalweit, desgl. desgl.
 Hassekump, Regierungs- u. Bauarth, Mitglied der Direction.
 Theune, desgl. desgl.
 Brünjes, Eisenbahn-Director, desgl.
 Erdmann, desgl. desgl.
 Richard, Regierungs- und Bauarth.
 Schwedler (Fr. Wilh.), desgl.
 Meyer (August), Bauarth.
 Herr (Friedrich), Eisenbahn-Baainspector.
 Hagenbeck, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Hartwig, Eisenbahn-Baainspector.

Schumacher, Eisenbahn-Director in Potsdam.
 Rimrott, Reg. - und Bauarth in Halberstadt.
 Haas, desgl. in Magdeburg-Buckau.
 Vocke, Bauarth in Berlin.
 Hursleben, desgl. in Hirschweil.
 Jahr, Eisenbahn-Baainspector in Stendal.
 Böttner, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Magdeburg.
 Janensch, desgl. in Harburg.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Lehrte).

Giese, Geheimer Bauarth.
 Masberg, Regierungs- und Bauarth.
 Rehbein, desgl.
 Schmiedes, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Borchart, Eisenbahn-Baainspector.
 Nosenfeldt, Bauarth in Stendal.
 Peter, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Stendal.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Magdeburg).

Kricheldorf, Geheimer Bauarth.
 Roodecker, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Herr, desgl.
 Gerlach, Eisenbahn-Baainspector.
 Sannow, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Lohmeyer, desgl. in Brandenburg.

Betriebsamt Magdeburg (Wittenberge-Leipzig).

Tablen, Regierungs- und Bauarth.
 Müller (Arthur), Eisenbahn-Director.
 Mackensen (Wilhelm), desgl.
 Mackenthun, Bauarth.
 Wüsten, desgl.
 Hauer, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Freye, desgl.
 Seyberth, desgl.
 Köttgen, Eisenbahn-Baainspector (beurlaubt).
 Buß, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Halle a.S.

Betriebsamt Magdeburg (Magdeburg-Halberstadt).

Seick, Regierangs- und Baurath.
 Schmidt (Friedrich Karl), Baurath.
 Albert, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Riemer, Eisenbahn-Bauinspector.
 Dane, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Eggers, desgl. in Ascherleben.

Betriebsamt Halberstadt.

Neumann (Karl), Regierangs- und Baurath.
 Vollrath, desgl.
 Schnock, desgl.
 Henning, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
 Rützig, Eisenbahn-Bauinspector.

Betriebsamt Braunschweig.

Paffen, Regierangs- und Baurath.
 Menadier, Eisenbahn-Director.
 Froderking, desgl.
 Fuhrberg (Wilhelm), Reg.- und Baurath.
 Kelbe, Eisenbahn-Director.
 Fuldner, Baurath.
 Peters (Friedrich), Baurath in Seesen.

6. Eisenbahn-Direction in Köln (linksrheinisch).

Rüppell, Ober- und Geheimer Baurath, Abtheilungs-Direkt.
 v. Gabain, Regierangs- und Baurath, Mitglied der Direction.
 Schaper, desgl. desgl.
 Gehlen, desgl. desgl.
 Sievert, Eisenb.-Director, Mitglied Direction.
 Semler, Regierangs- und Baurath, Mitglied der Direction (z. Zeit im Reichs-Eisenbahn-Amt).
 Farwick, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.
 Kohn, Eisenbahn-Director.
 Fein, desgl.
 Hollmann, Eisenbahn-Bauinspector.
 Herr (Gustav), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Wolf (Hermann), desgl.
 Büscher, Eisenbahn-Bauinspector.

Schlossing, Eisenbahn-Director in Köln (Nippes).

Mommert, Baurath in Crefeld.
 Wenig (Karl), Baurath in Saarbrücken.
 Mayr, Eisenb.-Bauinspector in Köln (Nippes).
 Dan, desgl. in Oppum.
 Willert, desgl. in Saarbrücken.
 Staud, desgl. in Köln (Nippes).

Betriebsamt Trier.

Totz, Regierangs- und Baurath.
 Schäfer, Eisenbahn-Director.
 Müller (Eduard), Baurath.
 Hacke, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Niederehe, desgl.

Betriebsamt Coblenz.

Altenloh, Geheimer Baurath.
 Viereck, Regierangs- und Baurath.
 Busse, desgl.
 Heumann, Baurath.

Leonhard, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
 Lottmann, desgl. in Bonn.

Betriebsamt Köln (Köln-Düren).

Blanc, Regierangs- und Baurath.
 Braun, Eisenbahn-Director.
 Wessel, Regierangs- und Baurath.
 Renner, desgl.
 König (Rudolf), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Lohse, desgl.
 Breusing, desgl.
 Kiel, desgl.
 Adams, Eisenbahn-Bauinspector (für das Hochbaufach).
 Weatthal, Baurath in Euskirchen.

Betriebsamt Crefeld.

Heusch, Regierangs- und Baurath.
 v. d. Sandt, desgl.
 Reusch, Baurath.
 Becker (Karl), Eisenbahn-Bauinspector.
 Lehmann (Hans), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Hagen, Baurath in Cleve.

Betriebsamt Saarbrücken.

Wernich, Regierangs- und Baurath.
 Urener, desgl.
 Daub, desgl.
 Danco, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Mühlen, desgl.
 Pulzner, Eisenbahn-Maschineninspector.
 Brennecke, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Bruns, desgl. in Crenzsch.

Betriebsamt Aachen.

Meissner, Regierangs- und Baurath.
 Hahn, desgl.
 Rücker, Eisenbahn-Director.
 Keller, desgl.
 Eversheim, Baurath.
 Lohsbach, desgl.
 Roth, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Schmidt (Alwin Hermann), desgl. in Malmédy.

7. Eisenbahn-Direction in Köln (rechtsrheinisch).

Jaedicke, Ober-Bau- u. Geh. Regierangs- und Abtheilungs-Direkt.
 Spoerer, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.
 Schilling, Regierangs- und Baurath, Mitglied der Direction.
 Beasert-Nettelbeck, desgl. desgl.
 Lange, desgl. desgl.
 Janschke, desgl. desgl.
 Schreibeit, desgl. desgl.
 Oestreich, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.

Kluge, Regierangs- und Baurath.
 Esser, Eisenbahn-Director.
 Schulte, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
 Dörner, desgl.
 Maifs, Eisenbahn-Bauinspector.
 Jahke, desgl.

Pöhlmeier, Eisenb.-Director in Dortmund.
 Sörth, desgl. in Dortmund.
 Monjé, desgl. in Speldorf.
 Schmitz (Gustav), desgl. in Essen.
 Becker, Baurath in Oberhausen.
 Haasemann, desgl. in Lingen.
 Claassen, desgl. in Osnabrück.
 Schiffer, desgl. in Deutzerfeld.
 Robertz, Eisenb.-Bauinspector in Dortmund.
 Echtenbach, desgl. in Langenberg.
 Granhan, desgl. in Köln-Deutz.
 Kloos, desgl. in Oberhausen.
 Dütting, desgl. in Betdorf.

Betriebsamt Münster (Münster-Emden).

Koenen, Regierangs- und Baurath.
 Böhme, desgl.
 Arndts, Baurath.
 Stempel, desgl.
 Baecker, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector in Emden.
 Estkowski, desgl. in Nordm.

Betriebsamt Münster (Wanne-Bremen).

Arndt, Regierangs- und Baurath.
 Lueder, desgl.
 v. Flotow, desgl.
 Friedrichsen, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Liepe, Eisenbahn-Bauinspector.
 Hoebe, Baurath in Osnabrück.

Betriebsamt Dortmund.

Schulenburg, Geheimer Baurath.
 Janssen (Friedrich), Regierangs- u. Baurath.
 Attern, gen. Othegraven, Eisenbahn-Director.
 Hanke, Regierangs- und Baurath.
 Ulrich, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
 Rothmann, desgl. in Hamm.

Betriebsamt Essen.

Grünhagen, Geheimer Baurath.
 Haarbeck, Regierangs- und Baurath.
 Pilger, desgl.
 Goldkühle, desgl.
 Rottberg, desgl.
 Kuhlmann, Baurath.
 Walter, Eisenbahn-Bauinspector.
 Schmiedding, desgl.
 Sommerfeldt, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Nothdurft, desgl.
 Karach, desgl.
 Lübbecke, desgl.
 Schorre, desgl.
 Geber, desgl.
 Henze, desgl.

Betriebsamt Düsseldorf (Deutz-Emmerich).

Ingenohl, Eisenbahn-Director.
 Sauer, Regierangs- und Baurath.
 Berger, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
 Dönnagel, desgl.
 Sigle, desgl.
 Winkelsoott, desgl. in Wesel.

Betriebsamt Wesel.

v. Geldern, Regierungs- und Bauath.
Schmoll, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Maley, desgl.
Weinholdt, Eisenbahn-Bauinspector.
Schmidt (Rudolf), Bauath in Burgsteinfort.

Betriebsamt Köln-Deutz. (Deutz-Gießerei.)

Behrend, Geheimer Bauath.
Reichmann, Eisenbahn-Director.
Stöling, Reg.- und Bauath.
Nöhre, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Barzen, desgl.
Dr. v. Ritgen, desgl. in Wetzlar.

Betriebsamt Neuwied.

Schmidt (Karl), Regierungs- und Bauath.
Hövel, desgl.
Kirchhoff (Karl), Eisenbahn-Bauinspector.
Stüdeck, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Grothe, desgl.
Fliegelskamp, desgl. in Limburg.

8. Eisenbahn-Direction in Elberfeld.

Illing, Ober- und Geheimer Bauath, Abtheilungs-Dirigent.
Schmitt (Franz), Geheimer Bauath, Mitglied der Direction.
Delmes, Regierungs- und Bauath, Mitglied der Direction.
Meyer, (Robert), Eisenbahn-Director.
Clausenitz, Regierungs- und Bauath.
Hesse (August), desgl.
Rumschöttel, Eisenbahn-Director.
Hoelt, Regierungs- und Bauath.

Wittmann, Eisenbahn-Director in Witten.
Köhler, desgl. in Witten.
Müller (Gustav), desgl. in Witten.
Eichacker, Bauath in Siegen.
Busmann, Eisenb.-Bauinspector in Arnsberg.
Eckardt, desgl. in Elberfeld.

Betriebsamt Düsseldorf (Düsseldorf-Elberfeld).

Brewitt, Regierungs- und Bauath.
Brökelmann, desgl.
Nöh, Eisenbahn-Director.
Scheidtweiler, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Blonck (Friedrich), desgl.
Platt, desgl. (beurlaubt).
Heeser, desgl.
Selle, desgl.
Brandt, desgl. in Elberfeld.
Stamper, desgl. in Lennep.

Betriebsamt Cassel (Cassel-Schwerte).

Zickler, Regierungs- und Bauath.
Kiene, desgl.
Eibach, Bauath.
Donnerberg, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Arnsberg.
Lund (Emil), desgl. in Warburg.

Betriebsamt Altena.

Otto, Geheimer Bauath.
Remp, Regierungs- und Bauath.

Werren (Max), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Ruegenberg, desgl.
Wehner, Eisenbahn-Bauinspector.
Philippi, Bauath in Siegen.
Büfmann (Wilhelm), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Biedenkopf.

Betriebsamt Hagen.

Kottenhoff, Regierungs- und Bauath.
Fank, Eisenbahn-Director.
Berthold, Regierungs- und Bauath.
Bartels, Bauath.
Dunn, desgl.
Werren (Eugen), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

9. Eisenbahn-Direction in Erfurt.

Dirksen, Ober-Bau- und Geheimer Regierungsrath, Abtheilungs-Dirigent.
Lochner, Geheimer Bauath, Mitglied der Direction.
Dato, Regierungs- und Bauath, Mitglied der Direction.
Sattig, desgl. desgl.
Diedrich, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.
Targliebsbeck, Regierungs- und Bauath, Mitglied der Direction.
Grosse (Adalbert), desgl. desgl.
Hottenrott, Regierungs- und Bauath.
Meyer (Johann), Eisenbahn-Director.
Kistenmacher, Regierungs- und Bauath.
Hinrichs, Eisenbahn-Director.
Schmidt (Paul), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Keil, Eisenbahn-Bauinspector (für das Hochhaufach).
Glasenapp, Eisenbahn-Bauinspector.
Teuscher, desgl.
Bork, Eisenbahn-Director in Tempelhof.
Schwabe, Bauath in Gotha.
Loitzmann, Eisenb.-Bauinspector in Erfurt.
Neugebauer, desgl. in Cottbus.
Krause (Paul), desgl. in Gotha.
Holtmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Blankenburg i.H.

Betriebsamt Cassel (Cassel-Erfurt).

Hinüber, Geheimer Bauath.
Allmenröder, Regierungs- und Bauath.
Prins, desgl.
Urban, Bauath.
Niese, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Gotha.
Manskopf, desgl. in Gotha.

Betriebsamt Erfurt.

Schwedler (Gustav), Regierungs- und Bau-Hirsch, Bauath. [rath.
Boie, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Middendorf, desgl.
Schorenberg, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Sangerhausen.
Merten, desgl. in Arnstadt.

Betriebsamt Weissenfels.

Lütkeken, Geheimer Bauath.
Wendroth, Regierungs- und Bauath.

Brottmann, Bauath.
Boos, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Albrecht, desgl. in Oerla.
Fabrenhorst, desgl. in Leipzig.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Halle).

Magnus, Regierungs- und Bauath.
Callam, Eisenbahn-Director.
Petri, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Montzel, desgl.
Clemens, Bauath in Wittgenberg.
Gestewitz, desgl. in Leipzig.

Betriebsamt Dessau.

Murray Geheimer Bauath.
Loycke, Regierungs- und Bauath.
Wenig (Robert), Bauath.
Hesse (Robert), desgl.
Löhr, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Horwicz, Bauath in Hoyerswerda.

Betriebsamt Halle a. S.

Kessel, Geheimer Bauath.
Bischof, Regierungs- und Bauath.
Goutze, Bauath.
Blumenthal, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Sachse, desgl. in Cottbus.

10. Eisenbahn-Direction in Breslau.

Naumann, Ober- und Geheimer Bauath, Abtheilungs-Dirigent.
Bender, Geh. Bauath, Mitglied der Direction.
Ramm, Eisenb.-Director, desgl.
Jordan, Regierungs- u. Bauath, desgl.
Wilde, desgl. desgl.
Fischer, Eisenbahn-Director, desgl.
Buddenberg, Regierungs- und Bauath.
Bonlin, Eisenbahn-Director.
Hoffmann (Emil), Regierungs- u. Bauath.
Sugg, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Neumann (Otto), Eisenbahn-Bauinspector.
Simco, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
May, desgl.
Bergemann, Eisenbahn-Bauinspector.
Lonnitschek, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Daus, Eisenbahn-Bauinspector.
Detzner, desgl.
Eberlein, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Maho, desgl.

Eberle, Eisenbahn-Director in Breslau.
Stoeckel, Eisenbahn-Maschineninspector in Breslau.
Hessenmüller, desgl. in Breslau.
Brüggenmann, Eisenb.-Bauinspector in Breslau.
Lehmann (Paul), desgl. in Posen.
Bachmann, desgl. in Breslau.
Büfmann (Franz), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Gleiwitz.

Betriebsamt Breslau (Brieg-Lissa).

v. Finckh, Eisenbahn-Director.
Sartig, Regierungs- und Bauath.
Wolff (Wilhelm), desgl.
Peters (Emil), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Krause (Otto), Eisenbahn-Bauinspector.

Betriebsamt Breslau (Breslau-Tarnowitz).

Kireten, Regiergs- und Baurath.
Sollin, Baurath.
Bindemann, Eisenbahn-Director.
Spürgatis, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Maas, desgl.
Stimm, desgl. in Tarnowitz.

Betriebsamt Glogau.

Gutmann, Regiergs- und Baurath.
Beyer, Baurath.
Schwinn, desgl.
Storck, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Reimer, Baurath in Stettin.

Betriebsamt Oppeln.

Bauer, Regiergs- und Baurath.
Lohach, desgl.
Grapow (Hermann), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Hey, Eisenbahn-Maschineninspector.
Sommerkorn, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.

Betriebsamt Liessa.

Ruland, Regiergs- und Baurath.
Bürcher, Baurath.
Kühnert, desgl.
Feyerabendt, Eisenbahn-Bauinspector.

Betriebsamt Kattowitz.

Brauer, Regiergs- und Baurath.
Klopsch, Eisenbahn-Director.
Gottstein, Baurath.
Günther, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Schwandt, desgl.
Heufmann, desgl.
Degner, desgl.

Betriebsamt Ratibor.

Schröder, Regiergs- und Baurath.
Reck, Eisenbahn-Director.

Korth, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Voss, desgl. desgl.

Betriebsamt Posen (Stargard-Posen).

Kielhorn, Baurath.
Treiblich, Regiergs- und Baurath.
Thwait, desgl.
Goleniewicz, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Walther, desgl. in Ostrowo.

Betriebsamt Neisse.

Caspar, Regiergs- und Baurath.
Bluck (Christian), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Daunert, Eisenbahn-Bauinspector.
Komorek, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector in Glatz.

II. Eisenbahn-Direction in Altona.

Jungnickel, Präsident.
Grotefend, Ober-Bau- und Geheimer Regiergsrath, Abtheilungs-Dirigent.
Wegener, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.
Krause, Regiergs- und Baurath, Mitglied der Direction.
Kuppisch, Eisenbahn-Director, Mitglied der Direction.

Passauer, Eisenbahn-Director.
Caesar, Regiergs- und Baurath.
Haaf, Eisenbahn-Director.
Ulrich, Baurath.
Fidelak, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Jonas, Eisenbahn-Bauinspector (für das Hochlaufsch.)

Schneider, Baurath in Neumünster.
Walter, Eisenb.-Maschineninspector in Berlin.
Gier, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Ratzburg.
Schwartz, Eisenbahn-Bauinspector (für das Hochlaufsch.) in Altona.

Træder (Franz), Eisenbahn-Bauinspector in Wittenberge.
Kaufmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Altona.

Betriebsamt Berlin (Berlin-Wittenberge).

Zinkeisen, Eisenbahn-Director.
Maercker, desgl.
Boenisch, Baurath.
Meyer (Alfred), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Settgast, desgl. in Wittenberge.

Betriebsamt Hamburg.

Rafskotten, Regiergs- und Baurath.
Kärger, desgl.
Brandt, Eisenbahn-Director.
Mohr (Julius), Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Langbein, desgl.
Schayer, Eisenbahn-Maschineninspector.

Betriebsamt Kiel.

Müller, Regiergs- und Baurath.
Ehrenborg, desgl.
Schmidt (Theodor), Baurath.
Steinbils, Eisenbahn-Maschineninspector.

Betriebsamt Flensburg.

Blumberg, Geheimer Baurath.
Petersen, Baurath.
Reinert, desgl.
Schreibert (Gustav), Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Betriebsamt Glückstadt.

Land, Geheimer Baurath.
Rohde, Eisenbahn-Maschineninspector.
Goldbeck, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Böckting, desgl. in Heide.

D. Bei Provincial-Verwaltungs-Behörden.**1. Regierung in Aachen.**

Krause, Geheimer Baurath.
Daniels, Bauinspector.

Nachtigall, Baurath, Kreis-Bauinspector in Daren.
Bickmann, desgl. desgl. in Aachen.
Moritz, Kreis-Bauinspector in Aachen.
Lüdig, desgl. in Montjoie.

2. Regierung in Arnberg.

Hormann, Regiergs- und Baurath.
Lünzer, Baurath.

Carpe, Baurath, Kreis-Bauinspector in Brilon.
Landgrabe, desgl. in Arnberg.
Spanke, desgl. in Dortmund.
Hansmann, Kreis-Bauinspector in Bochum.
Heisig, desgl. in Soest.
Lüttich, desgl. in Hagen.
Krause, desgl. in Siegen.

3. Regierung in Aurlch.

Meyer, Regiergs- und Baurath.
Bohnen, Bauinspector.

Pannse, Baurath, Wasser-Bauinspector in Norden.
Breiderhoff, Kreis-Bauinspector in Norden.
Storch, Wasser-Bauinspector in Emden (s. auch III.).
Zschintzsch, desgl. in Wilhelmshaven.
Duis, desgl. in Leer.
Otto, Kreis-Bauinspector in Leer.

4. Polizei-Präsidium in Berlin.

Garbe, Geheimer Baurath.
Weber, desgl.
Krause, Regiergs- und Baurath.

Badstübner, Baurath in Berlin.
Seenderop, desgl. in Berlin.
Hacker, desgl. in Berlin.

Grasemann, Baurath in Berlin.
Nitka, desgl. in Berlin.
Beckmann, desgl. in Charlottenburg.
Gropius, Bauinspector in Berlin.
Rattay, desgl. in Berlin.
Hein, desgl. in Berlin.
Weyer, desgl. in Berlin.
Höpner, desgl. in Berlin.

5. Ministerial-Bau-Commission in Berlin.

Emmerich, Geheimer Baurath.
Werner, Regiergs- und Baurath.
Küster, desgl.
Spitta, desgl.
Elze, Wasser-Bauinspector.
Erdell, Land-Bauinspector.
Poetsch, desgl.
de Bruyn, desgl.

Haasecke, Baurath.
Bärckner, desgl.
Ermann, Baurath, Wasser-Bauinspector.
Eger, desgl. desgl.

Kieschke, Baupinspector.
Körner, desgl.
Diemel, desgl.
Mönich, desgl.

6. Ober-Präsidium (Oderstrom-Bauverwaltung) in Breslau.

Pescheck, Regierungs- u. Baurath, Strom-Baudirector.
Ricke, Wasser-Baupinspector und Stellvertreter des Strom-Baudirectors.

Orban, Baurath, Wasser-Baupinspector in Cistrin.

Müller, desgl. desgl. in Crussna/O.
Brinkmann, desgl. desgl. in Steina/O.
Schierhorn, desgl. desgl. in Briesg/O.
Borchers, desgl. desgl. in Ratibor.
Schultz (Hermann), Wasser-Baupinspector in Groß-Glogau.
Wegener, desgl. in Breslau.

7. Regierung in Breslau.

Beyer, Geheimer Baurath.
Cramer, Regierungs- und Baurath.
Jende, Baupinspector.

Baumgart, Baurath, Kreis-Baupinspector in Wohlau.

Stephany, desgl. desgl. in Reichenbach.
Reuter, desgl. desgl. in Strehlen.
Berndt, desgl. desgl. in Trebnitz.
Teubo, desgl. desgl. in Breslau (Landkreis).

Brückmann, desgl. desgl. in Breslau (Stadtkreis).

Maas, Kreis-Baupinspector in Oels.
Krüttge, desgl. in Glatz.
Lamy, desgl. in Briesg a/O.
Wosch, desgl. in Breslau (Baukreis Neumarkt).
Walthor, desgl. in Schweidnitz.

8. Regierung in Bromberg.

Reichert, Geheimer Baurath.
Dennitz, Regierungs- und Baurath.
Schwarze, Baupinspector.

Graeve, Baurath, Kreis-Baupinspector in Camminau.

Küntzel, desgl. desgl. in Inowrazaw.
Heinrich, desgl. desgl. in Mogilno.
Marggraff, Kreis-Baupinspector in Wogrowitz.

Allendorff, Wasser-Baupinspector in Bromberg.

Wagensein, Kreis-Baupinspector in Schulin.

Schmitz, desgl. in Nakel.
Wesniak, desgl. in Gnesen.
Siewers, Wasser-Baupinspector in Camminau.
von Busse, comm. Kreis-Baupinspector in Bromberg.

9. Regierung in Cammel.

v. Schumann, Geheimer Baurath.
Waldhausen, Regierungs- und Baurath.
Volkman, Regierungs- und Baurath.
Rüppel, Baurath, Land-Baupinspector.
Lampe, Wasser-Baupinspector.
Heckhoff, Baupinspector.

Hoffmann, Baurath, Kreis-Baupinspector in Fulda.

Scheele, desgl. desgl. in Fulda (Baukreis Hünfeld).

Arnold, desgl. desgl. in Haana.
Schuchard, desgl. desgl. in Cassel.
N. N., Kreis-Baupinspector in Melanzen.

Momm, Baurath, Kreis-Baupinspector in Hersfeld.

Bornmüller, desgl. desgl. in Oelhausen.

Büchling, desgl. desgl. in Eechwege.
Loebell, desgl. desgl. in Hofgismar.

Bolz, desgl. desgl. in Schmalkalden.

Roskoth, desgl. desgl. in Erteln.
Gibelin, Kreis-Baupinspector in Frankenberg.

von den Bercken, Baurath, Kreis-Baupinspector in Homberg.

Scheurmann, Kreis-Baupinspector in Fritzlar.
Siefert, desgl. in Schlüchtern.

von Dahl, Baurath, Kreis-Baupinspector in Marburg.

Siebert, Wasser-Baupinspector in Cassel.
Janert, Kreis-Baupinspector in Kirchbain.

Lucas, desgl. in Cassel.

10. Ober-Präsidium (Rheinstrom-Bauverwaltung) in Coblenz.

Schattauer, Regierungs- u. Baurath, Strom-Baudirector.

Mütze, Regierungs- und Baurath, Rhein-schiffahrts-Inspector.

Morant, Wasser-Baupinspector.
Weiser, desgl.

Bretting, Baurath, Wasser-Baupinspector in Köln a/Rh.

Bayer, desgl. desgl. in Wesel.
Versmann, Wasser-Baupinspector in Coblenz.
Stoessell, desgl. in Düsseldorf.

11. Regierung in Coblenz.

Cuno, Geheimer Baurath.
Wentzel, Baurath.
Schulze, Land-Baupinspector.

Müller, Baurath, Kreis-Baupinspector in Kreuznach.

Scheepers, desgl. desgl. in Wetzlar.
Zweck, desgl. desgl. in Andernach.

Henderichs, desgl. desgl. in Coblenz.
Mylius, Wasser-Baupinspector in Coblenz.

12. Ober-Präsidium (Weichselstrom-Bauverwaltung) in Danzig.

Kozlowski, Geheimer Baurath, Strom-Baudirector.

Schoetensack, Baurath, Wasser-Baupinspector und Stellvertreter des Strom-Baudirectors.

Kracht, Baurath, Wasser-Baupinspector in Marienburg W.Pr.

Löwe, Wasser-Baupinspector in Marienwerder.

Rudolph, desgl. in Culm.
Lierau, desgl. in Dirschau.
May, desgl. in Thorn.

12a. Königl. Commission in Danzig

zur Ausführung der an der Weichsel-mündung herzustellenden Deich- und Schifffahrtsanlagen.

Müller (Karl), Regierungs- und Baurath.

13. Regierung in Danzig.

Ehrhardt, Geheimer Regierungsrath.
Anderson, Regierungs- und Baurath.
Lehmbeck, Baupinspector.
Lohmann, Land-Baupinspector bei der Polizei-Direction in Danzig.

Matray, Baurath, Kreis-Baupinspector in Danzig.

Dellon, Wasser-Baupinspector in Elbing.
Wilhelms, Hafen-Baupinspector in Neufahrwasser.

Schreiber, Kreis-Baupinspector in Berent.

Spittel, desgl. in Neustadt W.Pr.
Geick, desgl. in Elbing.

Schultes, desgl. in Carthaus.
Reifbrodt, desgl. in Pr. Stargard.

Abesser, comm. desgl. in Marienburg W.Pr.

14. Regierung in Düsseldorf.

Denningshoff, Geheimer Baurath.
Hasenjäger, desgl.
Hamel, Regierungs- und Baurath.
v. Porbandt, Baurath.

Radhoff, Baurath, Kreis-Baupinspector in Geldern.

Müller, desgl. desgl. in Düsseldorf.

Ewerding, desgl. desgl. in Crefeld.
Spillner, desgl. desgl. in Essen.

Kirch, Baurath, Wasser-Baupinspector in Ruhrort.

Hillenkamp, Baurath, Kreis-Baupinspector in Wesel.

Thielen, Kreis-Baupinspector in Elberfeld.

15. Regierung in Erfurt.

Kleinwächter, Regierungs- und Baurath.
Hellwig, Baurath.

Boetel, Baurath, Kreis-Baupinspector in Erfurt.
Röttscher, Kreis-Baupinspector in Mühlhausen (Thür.).

Unger, desgl. in Nordhausen.
Tietz, desgl. in Heiligenstadt.

Bartels, desgl. in Schleisingen.

16. Regierung in Frankfurt a.O.

Kröhnke, Regierungs- und Baurath.

Kutmann, desgl.
von Lukowski, Baurath.
Scholz, Land-Baupinspector.

Petersen, Baurath, Kreis-Baupinspector in Landsberg a/W.

Müller (Louis), desgl. desgl. in Arm-walde N.M.

v. Rutkowski, desgl. desgl. in Königs-berg N.M.

Müller (August), desgl. desgl. in Guben.

Beutler, desgl. desgl. in Cottbus.
Engisch, desgl. desgl. in Züllichau.

Meßns, desgl. desgl. in Drossen.
Lipschitz, desgl. desgl. in Luckau.

Schultz (Johannes), Baurath, Wasser-Bauinspector in Landsberg a/W.
Baumgarth, Kreis-Bauinspector in Sora.
Hesse, desgl. in Frankfurt a/O.
Mund, desgl. in Friedeberg N.M.

17. Regierung in Gumbinnen.

Schlichting, Regierungs- und Baurath.
Kife, desgl.
Hesse (Julius), Bauinspector.

Siebr, Baurath, Kreis-Bauinspector in Insterburg.
Kapitzke, desgl. desgl. in Tilfit.
Daueneberg, desgl. desgl. in Lyck.
Muttay, Wasser-Bauinspector in Tilsit.
Scholz, desgl. in Kuckermesse.
Strohn, Kreis-Bauinspector in Senburg.
Reinboth, desgl. in Johannsburg.
Schneider (Karl), desgl. in Pillkallen.
Taute, desgl. in Raguit.
Schulz (Otto), desgl. in Kaukebrunn.
Molz, desgl. in Lotzen.
Wichert, desgl. in Goldap.
Achenbach, desgl. in Gumbinnen.
Elkisch, comm. desgl. in Angerburg.
Hohenberg, comm. desgl. in Stallupönen.

18. Regierung in Hannover.

Buhse, Geheimer Baurath.
Frühlich, Regierungs- und Baurath.
Bergmann, Baurath.

Meyer, Baurath, Wasser-Bauinspector in Hameln.
Dannenberg, desgl. desgl. in Hannover.
Tophof, Kreis-Bauinspector in Hameln.
Schröder, Baurath, desgl. in Hannover.
Nienburg, desgl. in Nienburg a/Waser.
Eggemann, Wasser-Bauinspector in Hoya.
Prejawa, Kreis-Bauinspector in Diepholz.
Niemann, desgl. in Hannover.

19. Regierung in Hildesheim.

Hellwig, Geheimer Baurath.
Messerichmidt, Regierungs- und Baurath.
Herzig, Land-Bauinspector.
Becker, desgl.
Knipping, Baurath, Kreis-Bauinspector in Hildesheim.
Schade, Baurath, Wasser-Bauinspector in Hildesheim.
Mende, Baurath, Kreis-Bauinspector in Osterode a.H.
Breymann, desgl. desgl. in Göttingen.
Hensel, desgl. desgl. in Hildesheim.
v. Bohr, Kreis-Bauinspector in Gualar.
Rühlmann, desgl. in Zellerfeld.
Kleinert, desgl. in Einbeck.

20. Regierung in Kärn.

Balzer, Regierungs- und Baurath.
Kosbab, Baurath.
Freyse, Baurath, Kreis-Bauinspector in Kōln.
Lauth, Kreis-Bauinspector in Siegburg.
Münchhoff, Baurath, Kreis-Bauinspector in Bonn.

21. Regierung in Königsberg O.P.

Natus, Geheimer Baurath.
Lauener, Regierungs- und Baurath.
Beasel-Lorck, desgl.
Weber, Land-Bauinspector.
Hellmuth, Wasser-Bauinspector.
Wolff, desgl.
Ihne, Baurath, Kreis-Bauinsp. in Königsberg.
Cartellieri, desgl. desgl. in Allenstein.
Siebert, desgl. desgl. in Königsberg (Stadtkreis I).
Fnnck, desgl. desgl. in Königsberg (Landkr. Eylau).
Linker, desgl. desgl. in Bartenstein.
Jacob, Baurath, Wasser-Bauinspector in Zölz bei Maldanten O.Tr.
Rauch, Kreis-Bauinspector in Memel.
Knappe, desgl. in Königsberg (Stadtkreis II).
Schmidt (Hugo), Wasser-Bauinspector in Tadjan.
Tiefenbach, Kreis-Bauinspector in Ortelsburg.
Rhode, Hafen-Bauinspector in Memel.
Schultz (Gustav), Kreis-Bauinspector in Wehlau.
Nolte, Kreis-Bauinspector in Labiau.
Plachetka, desgl. in Königsberg O.P.
Beilstein, desgl. in Braunsberg.
Bongard, desgl. in Rissel.
Zorn, desgl. in Neidenburg.
Steuer, desgl. in Osterode O.Tr.
Erhardt, desgl. in Mohrenburg.
Reisse, comm. Hafen-Bauinspector in Pillau.
Bergmann, comm. Kreis-Bauinspector in Rastenburg.
Jaechel, Baurath, Kreis-Bauinspector in Stelp.
Backe, Kreis-Bauinspector in Dramburg.
Kellner, Baurath, Kreis-Bauinspector in Neustettin.
Pfeiffer, Kreis-Bauinspector in Schlawa.
Lauenroth, Hafen-Bauinspector in Kolbergmünde.
Deumling, Kreis-Bauinspector in Köln.
Mittag, desgl. in Lauenburg in Pommern.
Harms, desgl. in Belgard.
Jahn, desgl. desgl. in Liegnitz.
Holtzhausen, desgl. desgl. in Sagau.
Balthasar, desgl. desgl. in Gurlitz.
Jungfer, desgl. desgl. in Hirschberg.
Ziolecki, desgl. desgl. in Bunzlau.
Happe, Kreis-Bauinspector in Hoyerswerda.
Groeger, desgl. in Landeshut.

23. Regierung in Liegnitz.

v. Zschock, Geheimer Regierungsath.
Reiche, Baurath.

Weinert, Baurath, Kreis-Bauinspector in Grünberg.
Jahn, desgl. desgl. in Liegnitz.
Holtzhausen, desgl. desgl. in Sagau.
Balthasar, desgl. desgl. in Gurlitz.
Jungfer, desgl. desgl. in Hirschberg.
Ziolecki, desgl. desgl. in Bunzlau.
Happe, Kreis-Bauinspector in Hoyerswerda.
Groeger, desgl. in Landeshut.

24. Regierung in Lüneburg.

Tolle, Regierungs- und Baurath.
Bastian, comm. desgl.
Höbel, Baurath, Kreis-Bauinspector in Uelzen.
Röbbeck, desgl. desgl. in Gifhorn.
Lindemann, Baurath, Wasser-Bauinspector in Hitzacker.
Hotzen, Baurath, Kreis-Bauinspector in Harburg.
Kaysar, Baurath, Wasser-Bauinspector in Celle.
Jaspers, Wasser-Bauinspector in Lüneburg.
Narten, desgl. in Harburg.
Zölffel, Kreis-Bauinspector in Celle.

25. Ober-Präsidium (Elbstrom-Bauverwaltung) in Magdeburg.

v. Doemming, Regierungs- und Baurath, Strom-Baudirector.
Schramme, Baurath, Wasser-Bauinspector.
Bauer, desgl.
Stellvertreter des Strom-Baudirectors.
Schmidt (Heinrich), Wasser-Baudirector.
Katz, Baurath, Wasser-Bauinsp. in Hitzacker (baurathl.).
Grote, desgl. desgl. in Torgau.
Fischer, desgl. desgl. in Wittenberge.
Clausen, desgl. desgl. in Magdeburg.
Heckt, Wasser-Bauinspector in Tangermünde.
Thomany, desgl. in Lauenburg a.E.
Teichert, desgl. in Hitzacker.

26. Regierung in Magdeburg.

Bayr, Regierungs- und Baurath.
Thur, desgl.
Coqui, Landbauinspector.

Fritze, Baurath, Kreis-Bauinspector in Magdeburg.
Kluge, desgl. desgl. in Genthin.
Reitach, desgl. desgl. in Magdeburg.
Naumann, desgl. desgl. in Quedlinburg (baurathl.).
Fiebelkorn, desgl. desgl. in Schönebeck.
Meißner, Kreis-Bauinspector in Salzwedel.
Varnhagen, Baurath, Kreis-Bauinspector in Halberstadt.
Pitsch, desgl. desgl. in Wanzleben.
Heller, desgl. desgl. in Neuhaldensleben.
Gauschke, Baurath, Landbauinspector in Quedlinburg.
Saran, Kreis-Bauinspector in Wolmirstedt.
Frey, Wasser-Bauinspector in Genthin.
Hagemann, Kreis-Bauinspector in Halberstadt.
Heinze, desgl. in Stendal.

27. Regierung in Marienwerder.

Freund, Geheimer Baurath.
Ruge, Regierungs- und Baurath.
Wolff, Baurath.
Otto, Baurath, Kreis-Bauinspector in Comitz.
Bauer, desgl. desgl. in Graudenz.
Büttner, desgl. desgl. in Marienwerder.
Dollenmaier, desgl. desgl. in Dt. Eylau.
Habermann, desgl. desgl. in Dt. Crone.

Wifeke, Bauath, Kreis-Bauinspector in Flatow.
Voerlitz, desgl. desgl. in Thorn.
Kappen (Otto), Kreis-Bauinspector in Schwet. Collmann von Schattheburg, Kreis-Bauinspector in Schlochau.

Bucher, Kreis-Bauinspector in Straburg W. Pr.

Fandohr, desgl. in Culm (beurlaubt).
Schiele, desgl. in Neumark.
Rambau, comm. desgl. in Culm.

28. Regierung in Merseburg.

Pecker, Geheimer Bauath.
Hoffgen, Regierungs- und Bauath.
Krebs, Bauath, Wasser-Bauinspector.
Horn, Land-Bauinspector.

Werner, Bauath, Kreis-Bauinspector in Naumburg a.S.
Kilburger, desgl. desgl. in Halle a.S.
Roß, Bauath, Wasser-Bauinspector in Naumburg a.S.

Lucas, Bauath, Kreis-Bauinspector in Delitzsch.
Brüncke, Bauath, Wasser-Bauinspector in Halle a.S.

Blum, Bauath, Kreis-Bauinspector in Wittenberg.
Schulz (Paul), desgl. desgl. in Weissenfels a.S.
Trampe, Kreis-Bauinspector in Eisenach.

Matz, desgl. in Merseburg.
Lohse, desgl. in Halle a.S.
de Ball, desgl. in Torgau.
Jellinghaus, desgl. in Sangerhausen.

29. Regierung in Minden.

Eitner, Geheimer Bauath.
Mertins, Bauinspector.

Cramer, Bauath, Kreis-Bauinspector in Bielefeld.

Harhausen, desgl. desgl. in Herford.
Biermann, desgl. desgl. in Paderborn.
Holtgreve, desgl. desgl. in Hörter.
Fechner, Wasser-Bauinspector in Minden.

30. Regierung in Münster.

Gerner, Regierungs- und Bauath.
Niermann, Bauath.

Quantz, Bauath, Kreis-Bauinspector in Münster.

Roeder, Bauath, Wasser-Bauinspector in Hamm.

Borggreve, Kreis-Bauinspector in Münster.
Schultz (Alb.), desgl. in Beckinghausen.

30a. Königliche Canal-Commission in Münster i. W.

für die Herstellung des Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emsbüden.

Hermann, Regierungs- und Bauath, Vorsitzender.

Mau, desgl. Stellvertreter d. Vorsitzenden.
Vatiché, Wasser-Bauinspector.

Caspari, desgl.
Weißker, desgl.

Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

Erbkam, Wasser-Bauinspector.
Wachsmuth, desgl.
Größe, desgl.
Prüssmann, desgl.
Clausen, desgl.

31. Regierung in Oppeln.

Loenartz, Geheimer Bauath.
Moebius, Regierungs- und Bauath.
Klopach, desgl.
Stooff, Land-Bauinspector.
Sommermeier, Wasser-Bauinspector.

Roseck, Kreis-Bauinspector in Karlsruhe O.S.
Becherer, Bauath, Kreis-Bauinspector in Rybnik.

Vollmann, desgl. desgl. in Ratibor.
Schalk, desgl. desgl. in Nixbö (Baukreis Grottkan).

Blau, desgl. desgl. in Beuthen O.S.
Posern, desgl. desgl. in Mies.

Eichelberg, Kreis-Bauinspector in Tarnowitz.
Ritzel, desgl. in Neustadt O.S.

Seligmann, desgl. in Cosel.
N. N., desgl. in Krenzburg O.S.

Andreac, desgl. in Gr. Strehlitz.
Gaedeke, desgl. in Glewitz.

Grühl, desgl. in Oppeln.
Killing, desgl. in Leobachütz.

Rehorst, comm. desgl. in Neisse.

32. Regierung in Osnabrück.

Juncker, Regierungs- und Bauath.
Plathner, Bauinspector.

Meyer, Bauath, Wasser-Bauinspector in Lingen.

Reifaner, Bauath, Kreis-Bauinspector in Osnabrück.

Borchers, desgl. desgl. in Osnabrück.
Mehllav, Wasser-Bauinspector in Koppelschleuse bei Meppen.

Borgmann, Kreis-Bauinspector in Lingen.

33. Regierung in Posen.

Peltz, comm. Regierungs- und Bauath.
Dietrich, comm. desgl.
Ancke, Bauath.

Hirt, Bauath, Kreis-Bauinspector in Posen.
Stocks, desgl. desgl. in Posen.

Beack, Wasser-Bauinspector in Brinbaum.
Engelmeier, Kreis-Bauinspector in Brinbaum.

Hauptner, Bauath, Kreis-Bauinspector in Schrimm.

Weber, Wasser-Bauinspector in Posen.
Zeuner, Kreis-Bauinspector in Lissa.

Reichenbach, desgl. in Ostrow.
Palusz, desgl. in Lissa.

Wellenhaupt, desgl. in Wreschen.
Freude, desgl. in Krotoschin.

Egerdorff, desgl. in Wellstein.
Schädrey, desgl. in Meseritz.

Voigt, desgl. in Meseritz.

34. Regierung in Potsdam.

v. Tiedemann, Geheimer Regierungsrath.
Roeder (Hd.), Regierungs- und Bauath.

Krüger, Regierungs- und Bauath.
Teubert, desgl.
Dr. v. Ritgen, Bauath, Land-Bauinspector.
Gerdorff, Wasser-Bauinspector.
Graef, Land-Bauinspector.

Düsterhaupt, Bauath, Kreis-Bauinspector in Freinwalde a.O.

Schule, Bauath, Wasser-Bauinspector in Rathenow.

Habermann, desgl. desgl. in Potsdam.
Köhler, Bauath, Kreis-Bauinspector in Brandeburg a.H.

Leiter, Bauath, Wasser-Bauinspector in Neu-Ruppin.

Schäroock, Bauath, Kreis-Bauinspector in Berlin.

Domeier, desgl. desgl. in Beeskow.
Bahl, desgl. desgl. in Berlin.

v. Niederstetter, desgl. desgl. in Perleberg.
Dittmar, desgl. desgl. in Jüterbog.

Lothold, desgl. desgl. in Berlin.
Tolkmitt, Bauath, Wasser-Bauinspector in Eberswalde.

Prentzel, Bauath, Kreis-Bauinspector in Tempin.

Wichgraf, desgl. desgl. in Neu-Ruppin.
Oehmcke, desgl. desgl. in Potsdam.

v. Wickede, Wasser-Bauinsp. in Zehdenick.
Bolten, desgl. in Cöpenick.

Michelmann, desgl. in Fürstensee a. d. Spree.

Scherler, Kreis-Bauinspector in Angermünde.
Poltrick, desgl. in Nassau.

Schultze, desgl. in Prenzlau.
Voecker, desgl. in Witzstock.

35. Regierung in Schleswig.

Suadicani, Regierungs- und Bauath.
Beisner, desgl.

Mählke, desgl.
Thomas, Bauath, Wasser-Bauinspector.

Angelroth, Land-Bauinspector.
Ehrhardt, desgl.

Edens, Bauath, Wasser-Bauinspector in Rendsburg.

Weinreich, desgl. desgl. in Husum.
Friese, Bauath, Kreis-Bauinspector in Kiel.

Treude, desgl. desgl. in Husum.
Greve, desgl. desgl. in Altona.

Heydorn, desgl. desgl. in Flona.
Jensen, desgl. desgl. in Flensburg.

Reimers, Bauath, Wasser-Bauinspector in Tönning.

Boden, desgl. desgl. in Glücksbühl.
Natorp, Kreis-Bauinspector in Osterhof.

Vollmar, desgl. in Meldorf.
Kirstein, desgl. in Schleswig.

Jablonski, desgl. in Hadersleben.

36. Regierung in Sigmaringen.

Fröbel, Regierungs- und Bauath.

37. Regierung in Stade.

Pampel, Geheimer Bauath.
Dittmar, Regierungs- und Bauath.
Pempwollf, Bauath, Wasser-Bauinspector.

Schaaf, Baurath, Wasser-Baainspector in Stade.

Höbel, desgl. desgl. in Gesteinmünde.

Beckmann, desgl. desgl. in Verden.

König, Baurath, Kreis-Baainspector in Stade.

Stolze, Wasser-Baainsp. in Neuhaus a. O.

Hartmann, desgl. in Buxtehude.

Moormann, Kreis-Baainspector in Gesteinmünde.

Millitzer, Wasser-Baainspector in Lauenm.

Saring, Kreis-Baainspector in Verden.

Cummerow, desgl. in Buxtehude.

38. Regierung in Stettin.

Delius Regierungs- und Baurath.

Germelmann, desgl.

Kosidowski, Baainspector.

Krone, Kreis-Baainspector in Anklam.

Mannsdorf, Baurath, Kreis-Baainspector in Stettin.

Blankenburg, desgl. desgl. in Swinemünde.

Beckershaus, desgl. desgl. in Greifenberg (P.).

Tesmer, desgl. desgl. in Demmin.

Johl, desgl. desgl. in Stargard (P.).

Baske, Kreis-Baainspector in Pyritz.

Düsing, Wasser-Baainspector in Stettin.

Eich, Hafen-Baainspector in Swinemünde.

Prieß, Kreis-Baainspector in Naugard.

Gareis, desgl. in Cammin.

39. Regierung in Stralsund.

Wellmann, Geheimer Baurath.

Fragstein v. Niemsdorff, Wasser-Baainspector.

Siber, Baurath, Wasser-Baainspector in Stralsund.

Frölich, Baurath, Kreis-Baainspector in Greifswald.

Stoll, desgl. desgl. in Stralsund.

Behrardt, Kreis-Baainspector in Stralsund.

40. Regierung in Trier.

Weyer, Regierungs- und Baurath.

Schönbrod, desgl.

Heimsoeth, Baainspector.

Brauweiler, Baurath, Kreis-Baainspector in Trier.

Krebs, desgl. desgl. in Trier.

Trepplis, Baurath, Wasser-Baainsp. in Trier.

Koch, Baurath, Kreis-Baainspector in Saarbrücken.

Werneburg, Wasser-Baainspector in Saarbrücken.

41. Regierung in Wiesbaden.

Haupt, Regierungs- und Baurath.

Reisike, desgl.

Lütke, Baurath.

Wagoe, Baurath, Kreis-Baainspector in Frankfurt a.M.

Helbig, desgl. desgl. in Wiesbaden.

Barth, desgl. desgl. in Riedelheim.

Spine, desgl. desgl. in Weiburg.

Hehl, desgl. desgl. in Diera d. Lahn.

Caspary, desgl. desgl. in Langen-Schwalbach.

Heeren, Baurath, Wasser-Baainspector in Weiburg.

Dapper, Kreis-Baainspector in Montabaur.

Hensch, Wasser-Baainspector in Frankfurt a.M.

Dimel, Kreis-Baainspector in Wiesbaden.

Hesse (Karl), desgl. in Biedenkopf.

Bleich, desgl. in Homburg d. Höhe.

Dangers, desgl. in Dillenburg.

II. Im Ressort anderer Ministerien und Behörden.

1. Beim Hofstaate Sr. Majestät des Kaisers und Königs, beim Hofmarschallamte, beim Ministerium des Königl. Haus.

Tetens, Ober-Hof-Baurath in Berlin.

Isse, Hof-Baurath in Berlin.

Bohne, desgl. in Potsdam.

Krüger, Geheimer Baurath bei der Hofkammer der Königl. Familiegüter, in Berlin.

Knyrim, Geheimer Hof-Baurath in Wilhelmshöhe bei Cassel.

Haebertin, Hof-Baurath in Potsdam.

Geyer, Hof-Baainspector in Berlin.

Kavel, desgl. in Berlin.

Weinbach, Baurath, Kronfideicommiss-Baainspector in Breslau.

Temor, desgl. in Berlin.

2. Beim Ministerium der geistlichen, Unterrichts- und Medicinal-Angelegenheiten und im Ressort desselben.

Persius, Geheimer Ober-Regierungsrath, Conservator der Kunstschmaler, in Berlin.

Hinkeldeys, Geheimer Baurath und vertragender Rath in Berlin.

Dr. Meydenbauer, Geheimer Baurath in Berlin.

Ditmar, Baurath, Land-Baainsp. in Berlin.

Körber, Land-Baainspector in Berlin.

Voigtel, Geheimer Regierungsrath, Dombaumeister in Köln.

Promnitz, Baainspector bei der Klosterverwaltung in Hannover.

Merzenich, Baurath, Architekt für die Kgl. Museen in Berlin.

Brinkmann, Land-Baainspector und akademischer Baumeister in Greifswald.

3. Beim Ministerium für Handel und Gewerbe und im Ressort desselben.

Gebauer, Geh. Bergath, Ober-Berg- und Baurath in Berlin.

Neufang, Baurath, Bau- und Maschinen-inspector im Ober-Bergamts-District Bonn, in Saarbrücken.

Dumreicher, Baurath, Bau- u. Maschinen-inspector im Ober-Bergamts-District Bonn, in Saarbrücken.

Buchmann, Baurath, Baainspector im Ober-Bergamts-District Halle a.S., in Schönebeck bei Magdeburg.

Gieske, Baurath, Baainspector im Ober-Bergamts-District Dortmund, in Osnabrück.

Haezelow, Baurath, Baainspector im Ober-Bergamts-District Breslau, in Gleiwitz.

Schmidt (Robert), Baainspector im Ober-Bergamts-District Halle a.S., in Stuttgart.

Loose, Baainspector im Ober-Bergamts-District Clausthal, in Clausthal.

4. Beim Ministerium für Landwirtschaft, Domänen und Forsten und im Ressort desselben.

Kunisch, Geheimer Ober-Regierungsrath.

Reimann, Geheimer Baurath.

v. Munstermann, Regierungs- u. Baurath.

Schmidt, Regierungs- u. Baurath in Cassel.

Wille, desgl. in Magdeburg.

Nestor, desgl. in Trier.

v. Lanzelle, desgl. in Stettin.

Huppertz (Karl), Professor für landwirtschaftliche Bankunde und Meliorationswesen an der landwirtschaftlichen Akademie in Pöppel-

dorf bei Bonn.

Fahl, Meliorations-Baainspector in Danzig.

Danckwerts, desgl. in Königsberg (P.).

Grantz, desgl. in Berlin.

Münchow, desgl. in Schleswig.

Graf, desgl. in Düsseldorf.

Krüger I, desgl. in Breslau.

Recken, desgl. in Hannover.

Nyken, desgl. in Münster (W.).

Nolda, desgl. in Münster (W.).

Misch, desgl. in Coblenz.

Heunings, desgl. in Oppeln.

Wegner, desgl. in Berlin.

Fischer, desgl. in Bromberg.

Krüger II, desgl. in Hannover.

Busch, desgl. in Königsberg (O. Pr.).

Künzel, desgl. in Bonn.

5. Den diplomatischen Vertretern im Auslande sind zugetheilt.

Kühne, Bauath. Eisenb.-Bau- und Betriebsinspector in St. Petersburg.
von Felsner-Berensberg, Bauinspector in Wien.
Kürte, Wasser-Bauinspector in Brüssel.
Bohnstedt, Land-Bauinspector in Paris.
Hoeck, Wasser-Bauinspector in Washington.

6. Bei den Provinzial-Bauverwaltungen.

Provinz Ostpreußen.

Varentrapp, Landes-Baurath in Königsberg.
Hülsmann, Landes-Bauinspector, Hilfsarbeiter bei der Central-Verwaltung in Königsberg.

Le Blanc, Baurath, Landes-Bauinspector in Allenstein.
Dullien, Landes-Bauinspector in Insterburg.
Wienholdt, desgl. in Königsberg.
Brucke, desgl. in Tilsit.

Provinz Westpreußen.

Tiburtius, Landes-Baurath in Danzig.

Breda, Baurath, Landes-Bauinspector in Danzig.

Heise, Landes-Bauinspector, bei dem Kunstgewerbe-Museum und für die Inventarisierung der Denkmale sowie als Provincial-Conservator in Danzig.

Harnisch, Landes-Bauinspector, bei dem Neubau der Provincial-Irrenanstalt in Conradstein bei Pt. Stargard.

Provinz Brandenburg.

Bluth, Landes-Baurath, Geheimer Baurath und Provincial-Conservator in Berlin.

Schubert, Baurath, Landes-Bauinspector in Prenzlau.

Langen, desgl. desgl. in Berlin.
Wegener, Landes-Bauinspector in Berlin.
Peveling, desgl. in Eberswalde.
Tschow, desgl. in Potsdam.
Meidam, desgl. in Frankfurt a. O.
Friedenreich, desgl. in Kyritz.
Goetze, desgl. in Berlin.
Neujahr, desgl. in Landsberg a. W.

Provinz Pommern.

Dreus, Landes-Baurath in Stettin.

Provinz Posen.

Wolff, Landes-Baurath in Posen.
Henke, Landes-Bauinspector, bei der Landesverwaltung in Posen.

John, Baurath, Landes-Bauinspector in
Lissa i. P.
Crauz, Landes-Bauinspector in Gnesen.
Hoffmann, desgl. in Ostrowo.
Chudzinski, desgl. in Kolmar i. P.
Mascherek, desgl. in Posen.
Ziemiński, desgl. in Bromberg.
Schönborn, desgl. in Posen.

Vogt, Landes-Bauinspector in Rogasen.
v. d. Osten-Sacken, desgl. in Kosten.
Braun, desgl. in Guesen.
Pollatz, desgl. in Nakel.
Schiller, desgl. in Jaroschin.
Bartsch, desgl. in Meseritz.

Provinz Schlesien.

Keil, Geheimer Baurath und Landes-Baurath in Breslau.
Lau, Ober-Landes-Bauinspector und Vorsteher des technischen Bureau in Breslau.

Vetter, kgl. Baurath, Landes-Bauinspector in Hirschberg.
Sutter, desgl. in Schweidnitz.
Tanneberger, desgl. in Breslau.
Rasch, desgl. in Oppeln.
Straßberger, desgl. in Gleiwitz.
Ansorge, desgl. in Breslau.
Blümmner, desgl. in Breslau.

Provinz Sachsen.

Driesemann, Landes-Baurath in Merseburg.
Salomon, Landes-Bauinspector in Merseburg.
Schellhaas, desgl. in Merseburg.

Kappelhoff, Landes-Bauinspector in Torgau.
Biedewald, Baurath, Landes-Bauinspector in Stendal.

Rose, desgl. desgl. in Weissenfels.
Müller, desgl. desgl. in Erfurt.
Krehel, desgl. desgl. in Esleben.
Tietmeyer, desgl. desgl. in Magdeburg.
Eichhorn, Landes-Bauinspector in Mulhausen i. Th.
Rautenberg, desgl. in Gardelegen.
Goeflinghoff, desgl. in Halle a. S.
Binkowski, desgl. in Halberstadt.

Provinz Schleswig-Holstein.

Eckermann, Landes-Baurath in Kiel.

Beckmann, commiss. Landes-Bauinspector in Pinneberg.
v. Dorrien, Landes-Bauinspector in Plön.
Matthieson, commiss. Landes-Bauinspector in Itzehoe.
Plamböck, desgl. desgl. in Heide.
Thorsden, Landes-Bauinspector in Flensburg.
Fischer, desgl. in Hadersleben.
Wernich, desgl. in Kiel.

Provinz Hannover.

Frank, Landes-Baurath in Hannover.
Nessehaus, desgl. in Hannover.

Hagenberg, Baurath, Landes-Bauinspector in Hildesheim.

Pellens, desgl. desgl. in Celle.
Gravenhorst, desgl. desgl. in Stade.
Rhode, desgl. desgl. in Lingen.
v. Bodecker, desgl. desgl. in Osnabrück.
Düring, desgl. desgl. in Verden.
Brünig, desgl. desgl. in Göttingen.
Hünäus, desgl. desgl. in Uelzen.
Boysen, Landes-Bauinspector in Clausthal.
Ulthoff, desgl. in Aurich.
Rohberg, desgl. in Hannover.

Sprengell, Landes-Bauinspector beim Landesdirectorium in Hannover.
Fonk, Landes-Bauinspector in Lüneburg.
Swart, desgl. in Nienburg.
Mühlendorf, Landes-Bauinspector in Geestmünde.
Gloystein, desgl. in Hannover.

Provinz Westfalen.

Leongeling, Baurath, Landes-Baurath in Münster.

Helweg, Baurath, Landes-Bauinspector in Münster.

Waldeck, Landes-Bauinspector in Bielefeld.
Kracold, desgl. in Siegen.
Schmidts, desgl. in Hagen.
Pieper, desgl. in Meschede.
Vsal, desgl. in Soest.
Schleutker, desgl. in Paderborn.
Tiedtke, desgl. in Dortmund.
Ludorff, Provincial-Bauinspector (für die Inventarisierung der Kunst- und Geschichte-Denkmäler der Provinz Westfalen) in Münster.
Zimmermann, Provincial-Bauinspector in Münster.

Ippach, desgl. (für die Bauleitung des Kaiser Wilhelm-Provincial-Denkmales an der Porta Westfalica).

Heidtmann, Prov.-Baumeister in Münster.
Houtbun, Baurath, Landes-Bauinspector (bei der Westfäl. Provincial-Feuersocietät) in Münster.

Provinz Hessen-Nassau.

a) Bezirks-Verband des Reg.-Bez. Cassel.
Stielh, Landes-Baurath, Vorstand der Abtheilung IV in Cassel.
Hasselbach, Landes-Bauinspector, techn. Hilfsarbeiter in Cassel.
Röse, Landes-Bauinspector, techn. Hilfsarbeiter in Cassel.

Brüning, Landes-Bauinspector in Marburg.
Müller, desgl. in Korbelen.
Hilkebein, desgl. in Hann.
Udet, desgl. in Cassel.
Wolff, desgl. in Fulda.
Börner, desgl. in Kirchhain.
Herrmann, desgl. in Frankenberg.
Georg, desgl. in Wabern.
Lindenberg, desgl. in Eschwege.
Xylander, desgl. in Hersfeld.
Greyman, desgl. in Rotenburg.
Wahlfarth, desgl. in Gelnhausen.
Lambrecht, desgl. in Hofheim.

b) Bezirks-Verband des Reg.-Bez. Wiesbaden.

Voiges, Geheimer Baurath, Landes-Baurath in Wiesbaden.
Heusing, Landes-Bauinspector, Hilfsarbeiter des Landes-Bauraths in Wiesbaden.

Wagner, Baurath, Landes-Bauinspector in Idstein.
Fischer, desgl. desgl. in Wiesbaden.

Leon, Landes-Baainspector in Montabaur.
 Winkelmann, desgl. in Diez.
 Wernecke, desgl. in Frankfurt a. M.
 Eschenbrenner, desgl. in Oberlahnstein.
 Scherer, desgl. in Hachenburg.
 Rohde, desgl. in Dillenburg.
 Wagner, Landes-Baainspector, Brandversicherungsspector in Wiesbaden.

Rheinprovinz.

Dreiling, Geheimer Baurath, Landes-Baurath in Düsseldorf.
 Schaum, Baurath, Landes-Ober-Baainspector in Düsseldorf.
 Locher, Landes-Ober-Baainspector in Düsseldorf.

Dau, Baurath, Landes-Baainspector in Trier.
 Ittenbach, desgl. desgl. in Bonn.
 Beckering, desgl. desgl. in Düsseldorf.
 Rubarth, desgl. desgl. in Aachen.
 Marcks, desgl. desgl. in Crefeld.
 Hasso, desgl. desgl. in Siegburg.
 Borggreve, desgl. desgl. in Kreuznach.
 Becker, desgl. desgl. in Saarbrücken.
 Schmitz, desgl. desgl. in Köln.
 Weyland, Landes-Baainspector in Neuwied.
 Esser, desgl. in Cölnz.
 Musset, desgl. in Elberfeld.
 Berrens, desgl. in Cleve.
 Hagemann, desgl. in Euskirchen.
 Hubers, desgl. in Gummersbach.
 Kerkhoff, desgl. in Düren.

Inhoffen, Landes-Baainspector in Merzig.
 Schweitzer, desgl. in Wesel.
 Thonmann, Landes-Baumeister (auftrw.) in Prüm.
 Amerlan, kgl. Reg.-Baumeister (auftrw.) in Berncastel.
 Quantell, desgl. (auftrw.) in M.-Gladbach.

Gremier, kgl. Reg.-Baumeister in Düsseldorf.
 Oehme, desgl. in Düsseldorf.

Holenzollernsche Lande.

Leibbrand, Landes-Baurath in Sigmaringen.

III. Bei besonderen Bauausführungen usw.

Fülscher, Geheimer Baurath, Mitglied der Kaiserl. Canal-Commission in Kiel.
 Mohr, Regiergs- und Baurath, leitet die Canalisirungsarbeiten der oberen Oder zwischen Cosel und der Neißemündung, in Oppeln.
 Schulze (Fr.), Regiergs- und Baurath, mit der Leitung des Neubaus eines Geschäftsgeläudes für beide Häuser des Landtages betraut, in Berlin.
 Haeger, Baurath, beim Bau des Reichstagesgebäudes in Berlin.
 Keller (E.), Wasser-Baainspector bei der Canalisirung der Fulda, in Cassel.
 Bohde, Wasserbaainspector, bei der Canalisirung der Fulda, in Himm. Münden.
 Seidel, Wasser-Baainspector, bei den Weichselstrombauten in Danzig.
 Eichentopf, Wasser-Baainspector, bei den Weichselstrombauten in Marienburg W.Pr.
 Dubisch, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Rheine.
 Wolffram, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach d. Emshäfen, in Münster.
 Pohl, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Rheine.
 Stosch, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Emden (s. auch D. 3).
 Lieckfeldt, Wasser-Baainspector, beim Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Lingen.
 Franke, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Meppen.
 Mathies, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund n. d. Emshäfen, in Dortmund.
 Hasenkamp, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Rosenthal bei Rheine.

Thiele, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Meppen.
 Piper, Wasser-Baainspector, bei dem Bau eines Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Lingen.
 Kuntze, Baurath, Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Kiel.
 Goertz, Baurath, Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Rendsburg.
 Schulze (L.), Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Brunsbüttel.
 Reer, Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Kiel.
 Brandt, Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Burg i. lthm.
 Symphor, Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Holtenau bei Kiel.
 Scholer, Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Königsförde.
 Greve (Julius), Wasser-Baainspector, bei dem Bau des Nord-Ostsee-Canals in Kiel.
 Papke, Wasser-Baainspector, beim Bau des Nord-Ostsee-Canals, in Rendsburg.
 Bergmann, Baurath, Land-Baainspector, leitet den Neubau des Empfangsgebäudes auf Bahnhof Osnabrück.
 Hahn, Wasser-Baainspector, bei den Rheinstrombauten, in Rees.
 Isphording, Wasser-Baainspector, bei den Rheinstrombauten, in Bonn.
 Loyken, Wasser-Baainspector, bei den Rheinstrombauten in Mülheim a. Rh.
 Lindner, Wasser-Baainspector, leitet die Vorarbeiten für die Canalisation Hann.-Dietrich, in Lützen.
 Rasch, Wasser-Baainspector, beim Bau des Schiffahrts-Canals von Dortmund nach den Emshäfen, in Olfen.
 Fr. Steinbrecht, Baurath, Land-Baainspector, leitet den Wiederherstellungs-

bau des Hochschlosses in Marienburg W.Pr.
 Jasmund, Wasser-Baainspector, bei den Elbstrombauten in Magdeburg.
 Blumberg, Wasser-Baainspector, bei den Elbstrombauten in Torgau.
 Krey, Wasser-Baainspector, bei der Anstellungs-Commission für die Provinzen Westpreußen und Posen, in Posen.
 Dorp, Wasser-Baainspector, bei den Bauten zur Canalisirung der oberen Oder, in Oppeln.
 Konrad, Wasser-Baainspector, bei den Bauten zur Canalisirung der oberen Oder, in Oppeln.
 Roloff, Wasser-Baainspector, bei den Bauten zur Canalisirung der oberen Oder, in Oppeln.
 Koch (Paul), Wasser-Baainspector, bei den Bauten zur Canalisirung der oberen Oder, in Oppeln.
 Scheck, Wasser-Baainspector, bei den Arbeiten zur Herstellung einer erweiterten Wasserstraße durch die Stadt Breslau, in Breslau.
 Koas, Wasser-Baainspector, leitet den Bau eines Sicherheitsklafes, in Salsitz auf Rügen.
 Gräfinhoff, Wasser-Baainspector, bei den Oderstrombauten, in Ostrie.
 Hippel, Wasser-Baainspector, leitet den Schleusenbau bei Ollau.
 Müller (Paul), Wasser-Baainspector, leitet den Schleusenbau, in Brieg a. O.
 Brickenstein, Wasser-Baainspector, leitet die Werthebauten, in Schrimm.
 Astfalck, Land-Baainspector, leitet den Bau eines Dienstgebäudes für die physikalisch-technische Reichsanstalt, in Berlin.
 Hasak, Land-Baainspector, beim Bau des Reichsbankgebäudes in Köln a. Rhein.
 Hoffmann (L.), Land-Baainspector, beim Neubau des Reichsgerichts-Gebäudes, in Leipzig.

Kleinau, Land-Baainspector, bei den Dom-
bauten, in Berlin.
Lutsch, Land-Baainspector, mit Inventarisi-
rung der Kunstdenkmäler der Provinz
Schlesien betraut, in Breslau.
Aratz, Land-Baainspector, mit Inventarisi-
rung der Kunstdenkmäler der Rhein-
provinz betraut, in Köln.
Seeliger, Wasser-Baainspector, beim Bau
des Nord-Ostsee-Canals in Kiel.

Willert, Baainspector, leitet den Bau der
Strafanstalt in Siegburg.
Butz, Land-Baainspector, leitet den Neubau
des Centralgefängnisses in Breslau.
Rösener, Land-Baainspector, leitet den
Um- und Erweiterungsbau des
Regierungs-Dienstgebäudes in Hil-
desheim.
Skerl, Wasser-Baainspector, bei den Saa-
le-Regulirungsbauten, in Calbe a/S.

Bronikowski, Wasser-Baainspector, Beob-
achtung und Untersuchung der
Hochwasserverhältnisse des Memel-
stromes, in Gumbinnen.
Asmus, Wasser-Baainspector, bei den Bau-
ten der Wasser-Baainspectoren in
Hoya.
Labsien, Wasser-Baainspector, b.d. Netze-
Regulirungsarbeiten, in Nakel.

IV. Im Ressort der Reichs-Verwaltung.

A. Im Ressort des Reichs-Amtes des Innern.

Busse (August), Geheimer Ober-Regierungs-
rath in Berlin.

Schunke, Geheimer Regierungsrath, beim
Schiffsvermessungsamt in Berlin.

Wallot, Geheimer Baurath, b.d. Reichstagsbau-Verwaltung. | Astfalk, Land-Baainspector beim Neubau der physical-
Haeger, Baurath, b.d. Reichstagsbau-Verwaltung (s. a. III). | technischen Reichs-Anstalt (s. a. III).

B. Im Ressort des Reichs-Justizamtes.

Hoffmann, Land-Baainspector in Leipzig (s. a. III), bei der Reichsgerichtsbau-Verwaltung.

Scharenberg, Baainspector in Leipzig, desgl.

C. Bei dem Reichs-Eisenbahn-Amt.

Streckert, Geheimer Ober-Regierungs-
rath in Berlin.

Gimbel, Geheimer Ober-Regierungs-
rath in Berlin.

v. Misani, Geheimer Regierungsrath in
Berlin.

D. Bei dem Reichsamte für die Verwaltung der Reichs-Eisenbahnen.

Kriesche, Geheimer Regierungsrath in Berlin. | Sarre, Regierungsrath in Berlin.

Bei den Reichseisenbahnen in Elsaß-Lothringen und der Wilhelm-Luxemburg-Eisenbahn.

a) bei der Betriebs-Verwaltung der Reichs-Eisenbahnen.

Cronau, Ober-Regierungsrath, Abtheilungs-
Direktor, desgl.
Funke, desgl.
v. Schübler, Geheimer Regierungsrath, Mit-
glied d. General-Direction.
Hering, desgl.
Schleffer, Regierungsrath, Mitglied der Gene-
ral-Direction.
Volkmar, desgl.
Franken, desgl.
(Sämmtlich in Straßburg.)
Keecker, Eisenb.-Betriebs-Director in Metz.
Büttner, desgl. Vorsteher
d. betriebstechn. Bureau in Straßburg.
Ostermeyer, Eisenbahn-Betriebs-Director
in Straßburg.
Coetmann, desgl. in Mülhausen.
Schroder, desgl. in Straßburg.
Koeltze, desgl. in Saargemünd.
Schneidt, desgl. Vorsteher
d. Materialbureau in Straßburg.
Hüster, Eisenbahn-Betriebs-Director, Vorst.
d. maschinen-techn. Bureau in Straßburg.
Ottmann, Eisenbahn-Betriebs-Director in
Colmar.
Dietrich, Eisenb.-Betriebs-Director, Vor-
steher d. techn. Bureau in Straßburg.
Klaser, Baurath, Eisenb.-Maschineninspector
in Straßburg.

Reh, Baurath, Eisenb.-Maschineninspector
in Sablon.
Schultz, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector
in Schlettstadt.
Wachenfeld, Baurath, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspector in Mülhausen.
Bennegger, desgl. desgl. in Saarburg.
Mollmann, Baurath, Eisenbahn-Maschinen-
inspector in Bischheim.
Weltin, Baurath, Eisenb.-Bau- u. Betriebs-
inspector in Straßburg.
Lachner, desgl. desgl. in Saargemünd.
Strauch, desgl. desgl. in Mülhausen.
Wolff, Baurath, Eisenb.-Maschineninspector
in Montigny.
Plass, desgl. desgl. in Mülhausen.
Rhode, Baurath, Eisenb.-Bau- u. Betriebs-
inspector in Metz.
Bossert, desgl. desgl. in Colmar.
Dr. Laubenheimer, desgl. desgl. in Metz.
Schaf, Baurath, Eisenb.-Maschineninspector
in Mülhausen.
Jakoby, desgl. desgl. in Saargemünd.
Beyerlein, desgl. desgl. in Straßburg.
Blunk, Eisenb.-Maschineninspector in Rich-
heim.
Bozenhardt, Eisenbahn-Bau- u. Betriebs-
inspector in Straßburg.
Kaefer, desgl. in Haguenau.
Keller, desgl. in Saargemünd.
Roth, desgl. in Dielenhofen.
Mayr, desgl. in Haguenau.

Kuerten, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-
inspector in Straßburg.
Giörts, Eisenbahn-Maschineninspector in
Sablon.
Rohr, desgl. in Straßburg.
Kuntz, desgl. in Montigny.
v. Bose, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector
in Saargemünd.
Fleck, desgl. in Bischweiler.
Lohse, desgl. in Selz.
Hennig, Eisenbahn-Maschineninspector in
Straßburg.
Richter, desgl. desgl.
Lübken, desgl. desgl.
Wagner, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector
in Straßburg.
Kriesche, desgl. in Pfaffenhofen.
Stoeckicht, desgl. in Straßburg.

b) bei der der Kaiserl. General-Direction der Eisenbahnen in Elsaß-Lothringen unterstellten

Wilhelm-Luxemburg-Bahn.

de Bary, Eisenbahn-Betriebsdirektor.
Salentiny, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
Griff, desgl.
Schmitzlein, Eisenb.-Maschineninspector.
Hartmann, desgl.
Mersch, Ingenieur.
(Sämmtlich in Luxemburg.)

Meyer, Garnison-Bauinspector, mit Wahrn. der Geschäfte des Garnison-Baubeamten des einstweilig eingerichteten Baukreises beauftragt, in Pflon.
Löfken, Garnison-Bauinspector, techn. Hilfsarbeiter bei der Intendantur des IX. A.-C. in Altona.

11. Bei dem X. Armee-Corps.

Schuster, charakt. Geheimer Bau Rath, Intendantur- und Bau Rath in Hannover, bis 1. 4. 95.
Jungeblodt, Intendantur- und Bau Rath in Hannover, v. 1. 4. 95 ab.
Linz, Bau Rath, Garnison-Bauinspector in Hannover.
Werner, desgl. desgl. in Oldenburg.
Koch, Garn.-Bauinspector in Braunschweig.
Andersen, desgl. in Hannover.
Hallbauer, desgl. techn. Hilfsarbeiter bei der Intendantur des X. A.-C. in Hannover.

12. Bei dem XI. Armee-Corps.

Duisberg, charakt. Geheimer Intendantur- und Bau Rath in Cassel.
Beyer, Intendantur- und Bau Rath in Cassel.
Gummel, Bau Rath, Garnison-Bauinspector in Cassel.
Rettig, desgl. desgl. in Mainz.
Reinmann, desgl. desgl. in Mainz.
Pieper, desgl. desgl. in Hanau.

Rehlfing, Garnison-Bauinspector in Cassel bis 1. 4. 95, dann in Meiningen.
Schild, desgl. in Darmstadt.
Fromm, desgl. techn. Hilfsarbeiter bei der Intendantur des XI. A.-C. in Cassel.

13. Bei dem XIV. Armee-Corps.

Bruba, Intend.- u. Bau Rath in Karlsruhe.
Atzert, Garn.-Bauinspector in Mülhausen i. E.
Hartung, desgl. in Freiburg i. Baden.
Jannasch, desgl. in Karlsruhe.
Hellwich, desgl. in Karlsruhe.
Buschenhagen, desgl. technischer Hilfsarbeiter bei der Intendantur des XIV. A.-C. in Karlsruhe.
Gütke, Garn.-Bauinspector in Mülhausen i. E. bis 1. 4. 95.

14. Bei dem XV. Armee-Corps.

Bandke, Intendantur- u. Bau Rath in Straßburg i. E.
Abrendts, desgl. in Straßburg i. E.
Gabe, Bau Rath, Garnison-Bauinspector in Straßburg i. E.
Kahl, Garnison-Bauinspector in Straßburg i. E.
von Fisenne, desgl. in Saarburg.
Meibert, desgl. in Straßburg i. E.
Schirmacher, desgl. in Dieuze.
Stuckhardt, desgl. techn. Hilfsarb. bei d.
Weinlig, desgl. Intend. des XV. A.-C. in Straßburg i. E.

15. Bei dem XVI. Armee-Corps.

Schmidt, Intendantur- und Bau Rath in Metz.
Stollterfoth, desgl. in Metz.
Kuitterscheid, Garnison-Bauinspector in Metz.
Koppers, desgl. in Mörchingen.
Knoch, desgl. in Metz.
Dorge, desgl. in Metz.
Gütke, desgl. techn. Hilfsarb. bei der Intendantur d. XVI. A.-C. in Metz v. 1. 4. 95 ab.
Koppen, Garnison-Bauinspector, technischer Hilfsarbeiter in Metz.

16. Bei dem XVII. Armee-Corps.

Dublański, Intendantur- u. Bau Rath in Danzig.
Kalkhof, desgl. in Danzig.
Kienitz, Bau Rath, Garnison-Bauinspector in Graudenz.
Heckhoff, desgl. desgl. in Thorn.
Stegmüller, Garnison-Bauinspector in Danzig.
Leeg, desgl. in Thorn.
Hildebrandt, desgl. in Danzig.
Scheerbarth, desgl. in Dt. Rybn.
Rathke, desgl. in Danzig.
Herzfeld, desgl. in Graudenz.
Haußknecht, desgl. techn. Hilfsarbeiter bei d. Intendantur des XVII. A.-C. in Danzig.

G. Bei dem Reichs-Marine-Amt.

1. Im Reichs-Marine-Amt in Berlin.

Dietrich, Wirklicher Geheimer Admiralitäts Rath, Vorstand der Constructionsteilung des Reichs-Marine-Amts, Chefconstructeur der Kaiserlichen Marine, Professor.
Vogeler, Geheimer Admiralitäts Rath und vortragender Rath.
Recktern, Wirklicher Admiralitäts Rath und vortragender Rath.
Langner, desgl. desgl.
Schulze, Marine-Ober-Bau Rath u. Maschinenbau-Director.
van Hüllen, Marine-Ober-Bau Rath u. Schiffbau-Director.
Lehmann, Marine-Bau Rath u. Maschinenbau-Betriebsdirektor.
Kasch, desgl. desgl.
Host, Marine-Maschinenbauinspector.
Brinkmann, Marine-Schiffbauinspector.
Peck, Marine-Maschinenbaumeister.
Hüllmann, Marine-Schiffbaumeister.
Wüerst, Marine-Garnisonbauinspector.

2. Bei den Werften.

a) Werft in Kiel.

Franzius, Marine-Oberbau Rath und Hafenbau-Director, Geheimer Marine-Bau Rath.
Meyer, Marine-Ober-Bau Rath u. Maschinenbau-Director, Geh. Marine-Bau Rath.
Gehardt, Marine-Ober-Bau Rath u. Schiffbau-Director.
Bertram, Marine-Bau Rath u. Maschinenbau-Betriebsdirektor.

Hofefeld, Marine-Bau Rath und Schiffbau-Betriebsdirektor.
Thomsen, Marine-Maschinenbauinspector.
Heeren, Marine-Hafenbauinspector.
Busley, Professor, Marine-Maschinenbauinspector (o. z. Marineak. u. Schule).
Veith, Marine-Maschinenbauinspector.
Krieger, Marine-Schiffbauinspector (comm. z. Marineak. u. Schule).
Brennecke, Marine-Hafenbauinspector.
Uthmann, Marine-Maschinenbauinspector.
Eickensrodt, desgl.
Giese, Marine-Schiffbauinspector.
Stieber, Marine-Hafenbaumeister.
Richter, Marine-Maschinenbaumeister.
Güffe, Marine-Schiffbaumeister.
Bonhage, Marine-Maschinenbaumeister.
Schmidt, Marine-Schiffbaumeister.
Hölzermann, desgl.
Konow, desgl.
Bürkner, desgl.
Reimers, desgl.
Wellenkamp, desgl.

Bergemann, Marine-Bauführer des Schiffbau-faches.
Brommardt, desgl. des Maschinenbau-faches.
Euterneck, desgl. desgl.
Friesse, desgl. d. Schiffbau-faches.
Grauert, desgl. des Maschinenbau-faches.
Kuck, desgl. d. Schiffbau-faches.
Müller (Aug.), desgl. desgl.
Peterson, desgl. desgl.
Schulthes, desgl. des Maschinenbau-faches.

Schulz, Marine-Bauführer des Maschinenbau-faches.
Wells, desgl. d. Schiffbau-faches.
William, desgl. des Maschinenbau-faches.

b) Werft in Wilhelmshaven.

Biese, Marine-Ober-Bau Rath u. Hafenbau-Director.
Afsmann, desgl. u. Maschinenbau-Director.
Jaeger, desgl. Schiffbau-Director.
Petzsch, Marine-Bau Rath u. Maschinenbau-Betriebsdirektor.
Rudloff, desgl. und Schiffbau-Betriebsdirektor.
Rauchfuss, desgl. desgl.
Grombsch, Marine-Hafenbauinspector.
Strangmeyer, Marine-Maschinenbauinspector.
Thämer, desgl.
Köhn v. Jaski, desgl.
Plate, desgl.
Flach, Marine-Schiffbauinspector.
Schlüter, Marine-Maschinenbaumeister.
Schöner, Marine-Hafenbaumeister.
Radant, desgl.
Klaroth, Marine-Maschinenbaumeister.
Mösch, Marine-Hafenbaumeister.
Moeller, desgl.
Eichhorn, Marine-Schiffbaumeister.
Bockhacker, desgl.
Schirmer, desgl.
Collin, Marine-Maschinenbaumeister.
Arendt, Marine-Schiffbaumeister.
Pilatus, desgl.

Hock, Marine-Bauführer d. Schiffbaufaches.
 Boekholt, desgl.
 Grabow, desgl. des Maschinenbaufaches.
 Hartmann, Marine-Bauführer d. Schiffbaufaches.
 Jaspe, Marine-Bauführer des Maschinenbaufaches.
 Krell, desgl.
 Müller (Ernst), desgl. d. Schiffbaufaches.
 Müller (Richard), desgl. des Maschinenbaufaches.
 Neudeck, desgl. d. Schiffbaufaches.
 Presse, desgl.
 Reitz, desgl. des Maschinenbaufaches.
 Scheurich, desgl. d. Schiffbaufaches.
 Schmidt, desgl.
 Süßenguth, desgl.

c) Werft in Danzig.

Zeyssing, Marine-Ober-Baurath u. Schiffbau-Director, Geheimer Baurath.
 Dübel, Marine-Ober-Baurath, Maschinenbau-Director.
 Müller, Marine-Baurath (charakt.) u. Marine-Hafenbau-Director (charakt.).
 Mecklenburg, Marine-Maschinenbauinspector, Marine-Baurath (charakt.).
 Weispfennig, desgl.
 Janko, Marine-Schiffbauinspector.
 Kretschmer, desgl.
 Hünnerfurst, Marine-Bauführer des Schiffbaufaches.

3. Bei der Inspection des Torpedowesens in Kiel.

Beck, Marine-Ober-Baurath u. Maschinenbau-Director.

Scheit, Marine-Torpedobauinspector.
 Graeber, Marine-Schiffbauinspector.
 Schwarz, desgl. (com. z. Bauaufsichtigung in Elbing).
 Plehn, Marine-Torpedobauinspector.
 Fritz, Marine-Maschinenbauinspector (com. z. Bauaufsichtigung in Elbing).

4. Bei der Marine-Intendantur in Kiel.

Krafft, Intendantur- und Baurath in Kiel.
 Hoffert, Marine-Maschinen-Bauinspector, Marine-Baurath (charakt.).
 Hagen, Königl. Regierungs-Baumeister.

5. Bei der Marine-Intendantur in Wilhelmshaven.

Bugge, Intendantur- und Baurath.

Verzeichniß der Mitglieder der Akademie des Bauwesens in Berlin.

Präsident: Ober-Bau-Director Spieler.

A. Abtheilung für den Hochbau.

1. Ordentliche Mitglieder.

1. Spieker, Ober-Bau-Director, Präsident und Abtheilungs-Dirigent.
2. Ende, Geheimer Regierungsrath u. Professor, Stellvertreter des Präsidenten und des Abtheilungs-Dirigenten.
3. Adler, Geh. Ober-Baurath u. Professor.
4. Blankenstein, Geh. Baurath, Stadt-Baurath.
5. Coraellus, Wirklicher Geheimer Ober-Regierungsrath.
6. Emmerich, Geheimer Baurath.
7. v. Grofsheim, Baurath.
8. Heyden, desgl.
9. Jacobsthal, Geheimer Regierungsrath, Professor.
10. Lorenz, Geheimer Ober-Baurath.
11. Nath, desgl.
12. Otzen, Geh. Regierungsrath u. Professor.

13. Persius, Geh. Ober-Regierungsrath.
14. Raschdorff, Geheimer Regierungsrath und Professor.
15. Schmieden, Baurath.

2. Außerordentliche Mitglieder.

1. Bause (Karl), Geh. Ober-Regierungsrath, Director der Reichsdruckerei in Berlin.
2. Dr. v. Beyer, Professor in Ulm.
3. Dr. Durm, Ober-Bau-Director u. Professor in Karlsruhe i. Baden.
4. v. Egle, Hof-Baudirector in Stuttgart.
5. Gesellschaft, Maler u. Professor in Berlin.
6. Giese, Baurath u. Professor in Dresden.
7. Hake, Geheimer Postrath in Berlin.
8. Hase, Geheimer Regierungsrath u. Professor a. D. in Hannover.

9. Hinckeldeys, Geh. Baurath in Berlin.
10. von der Hude, Baurath in Berlin.
11. Dr. Jordan, Geheimer Ober-Regierungsrath in Berlin.
12. Kühn, Baurath u. Prof. in Charlottenburg.
13. Reimann, Geheimer Baurath in Berlin.
14. v. Siebert, Ober-Baudirector in München.
15. Dr. Schöne, Wirklicher Geheimer Ober-Regierungsrath in Berlin.
16. Schaper (F.), Bildhauer und Professor in Berlin.
17. Schwechten, Baurath in Berlin.
18. Voigtel, Geh. Ober-Baurath in Berlin.
19. Voigtel, Geh. Regierungsrath in Köln.
20. Dr. Wallot, Geheimer Baurath und Professor in Dresden.
21. v. Werner, Director u. Professor in Berlin.
22. Wolff, Baurath u. Professor in Berlin.
23. Zartrau, Geheimer Baurath in Berlin.

B. Abtheilung für das Ingenieur- und Maschinenwesen.

1. Ordentliche Mitglieder.

1. Kinel, Wirklicher Geheimer Ober-Regierungsrath, Dirigent der Abtheilung.
2. Wiebe, Ober-Baudirector, Stellvertreter des Abtheilungs-Dirigenten.
3. Baensch, Wirkl. Geh. Ober-Baurath.
4. Dresel, Geheimer Ober-Baurath.
5. Keller, Geheimer Baurath.
6. Kozlowski, Geheimer Ober-Baurath.
7. Lange, desgl.
8. Müller-Breslau, Professor.
9. Pintsch (Richard), Commencienrath u. Fabrikmeister.
10. Schröder, Ober-Bau- u. Ministerial-Director.
11. Siegert, Wirkl. Geh. Ober-Baurath.
12. Streckert, Geh. Ober-Regierungsrath.
13. Strömke, Geheimer Ober-Baurath.

14. Wex, Wirkl. Geheimer Ober-Baurath, Elemb.-Directions-Präsident a. D.
15. Wichert, Geheimer Ober-Baurath.

2. Außerordentliche Mitglieder.

1. v. Brockmann, Ober-Baurath a. D. in Stuttgart.
2. R. Cramer, Ingenieur in Berlin.
3. Dieckhoff, Geh. Ober-Baurath in Berlin.
4. Ebermayer, Regierungsdirector in München.
5. Franzius, Ober-Baudirector in Bremen.
6. Grove (O.), Professor in München.
7. Haack, Ingenieur in Charlottenburg.
8. Dr. Hebrrecht, Königl. Baurath, Stadt-Baurath in Berlin.
9. Hensell, Ober-Baudirector u. Professor in Karlsruhe.
10. Kall, Geheimer Ober-Baurath in Berlin.

11. Kunisch, Geheimer Ober-Regierungsrath in Berlin.
12. Kuppe, Geh. Rath in Dresden.
13. Laubhardt, Geheimer Regierungsrath u. Professor in Hannover.
14. v. Münstermann, Regierungs- u. Baurath in Berlin.
15. Nehls, Wasser-Baudirector in Hamburg.
16. Recktern, Wirklicher Admiralitätsrath in Berlin.
17. Dr. Scheffler, Ober-Baurath in Braunschweig.
18. Dr. Slaby, Geheimer Regierungsrath u. Professor in Charlottenburg.
19. Veitmeyer, Cröllingendirektor in Berlin.
20. Wöhler, Kaiserl. Geheimer Regierungsrath a. D. in Hannover.
21. Dr. Zeuner, Geheimer Rath u. Professor in Dresden.
22. Dr. Zimmermann, Geh. Baurath in Berlin.

Erweiterungsbau des Geschäftsgebäudes der Königl. Eisenbahn-Direction (rechtsrhein.) in Köln.

(Mit Abbildungen auf Blatt 21 bis 23 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Für die Unterbringung der Beamten der rechtsrheinischen Eisenbahn-Direction in Köln dienten bis zur Ausführung des Erweiterungsbau neben dem ehemaligen Verwaltungsgebäude der Köln-Mindener Eisenbahn-Gesellschaft mehrere, in benachbarter Straße angemietete Wohnhäuser. Die getrennte Lage der verschiedenen Abteilungen führte zu vielen Unzuträglichkeiten, weshalb schon vor längerer Zeit ein von dem Verwaltungsgebäude eingeschlossenes Grundstück behufs Vergrößerung desselben erworben wurde.

Im ganzen sind bei der Königl. Eisenbahn-Direction 533 Beamte beschäftigt, wovon 323 im Verwaltungsgebäude untergebracht waren. Die Erweiterung des Verwaltungsgebäudes mußte also für weitere 210 Beamte Raum bieten. Für die bevorstehende Vergrößerung des Directionsbezirks wurden 34 Plätze mehr vorgesehen, im ganzen mithin 244 Plätze. In den vorhandenen Dienstgebäuden war für jeden Beamten durchschnittlich 11,8 qm Raum vorhanden; in dem Erweiterungsbau entfällt auf jeden Beamten 12,1 qm Raum. Bei Verwaltungsgebäuden für Betriebsämter im diesseitigen Directionsbezirk entfallen folgende Flächen auf einen Beamten: in Wesel 11,0, in Neuwied 11,3, in Köln-Deutz 11,7 qm. Bei Ermittlung dieser Einheitsätze sind die von Beamten benutzten Diensträume, einschließend der Beratungszimmer, der Bibliothek, der Registraturen, Plankammern, Botenzimmer usw. der Berechnung zu Grunde gelegt, dagegen sind Flure, Aborte, Keller und Speicherräume nicht berücksichtigt.

Die Erweiterung des Verwaltungsgebäudes wurde durch den Aufbau eines Stockwerks und durch den Neubau eines Vorhauses an der Südwestecke bewirkt. Der Vorbau, in romanischen Formen, mit Sandsteinfronten und steilen Schieferdach ist in architektonischer Beziehung vollständig von dem alten Gebäude losgetrennt, welches im sogenannten „Münchener Stil“ in Putzbau und mit flachen Dächern hergestellt ist. Durch diese Losrennung des Vorbaues von dem alten Gebäude und durch die selbständige architektonische Behandlung desselben war es möglich, die Umgebung des Domes um einen bemerkenswerthen Bau zu bereichern, welcher dem schönen Donatplatz zur malerischen Zierde gereicht. Bei der Gestaltung des Aeußern ist der Inhalt des Hauses bezeichnend zum Ausdruck gebracht: im Erdgeschoß der große, durch Pfeiler getheilte Eingang, hierüber der Sitzungssaal mit einer Reihe Rundbogenfenster und über diesem die einzelnen Diensträume und der mächtige Giebel mit dahinter liegendem Actenspeicher. Zur Belebung des Aufbaus sind dem Mittelvorsprung ein Thurm und ein Erker seitlich beigeordnet. Im inneren Ausbau mußte die architektonische Ausbildung und künstlerische Bemalung des Sitzungssaales als besonders gelungen bezeichnet werden. Auch die

Ausführung des Treppenhauses und der zugehörigen Vorplätze macht einen vornehmen Eindruck.

Die Bauausführung war mit grossen Schwierigkeiten verknüpft, weil die im obersten Stockwerk untergebrachten Beamten auch während der Bauzeit hier verbleiben mußten. Die Gründung des Vorbaues wurde durch aufgedeckte Reste der alten römischen Festungsmauer und durch ungünstige Bodenverhältnisse nicht unwesentlich erschwert. Der Bau wurde im November 1891 begonnen und im October 1893 in Benutzung genommen.

Durch die ungünstige Gestaltung der Baustelle und die mit dem alten Gebäude herzustellende Verbindung war die Grundrissfassung des Vorbaues eng begrenzt. Neben den nöthigen Verbindungsgängen und einer Haupttreppen-Anlage verblieb nur eine Zimmertiefe. Die Stockwerkshöhen im Vorbau sind dieselben wie im alten Gebäude. Die Umfassungen- und fast sämtliche Zwischenmauern sind in Ziegelmauerwerk hergestellt, die Fronten des Vorbaues mit Werkstein verblendet, die übrigen Fronten verputzt. Die steilen Dachflächen des Vorbaues sind mit Moselschiefer auf Schalung und Pappunterlage gedeckt, die Dachkehlen ausgeschiefert. Die alten Gebäude haben Holzcement-Bedachung erhalten. Die Flure sind theilweise mit weitgespannten Kreuzgewölben, theilweise mit Tonnengewölben überspannt. Die Decke des Sitzungssaales ist mit bemalter Holztafelung ausgeführt; die beiden Nebenzimmer des Sitzungssaales haben Stockdecken erhalten. Im übrigen sind Holzdecken mit Lattendeckenputz und Zwischendecken aus Gipsdielen zur Ausführung gelangt. Zu dem Fußboden des Sitzungssaales und der Nebenzimmer hat Eichen- und Buchenholz in Klappen auf Blindböden Anwendung gefunden, alle übrigen Zimmer haben Kieferndielung erhalten. Die Flure sind mit Terrazzo versehen.

Der Sitzungssaal ist in seinen oberen Theilen mit Wachsfarben bemalt, unterhalb in Holz gestuft; die Nebenzimmer und die Zimmer der Oberbeamten sind tapetiert; die Diensträume und Flure sind in Leimfarbe gestrichen. Die bis zum zweiten Obergeschoß führende Haupttreppe ist in Monierbauweise, mit Kalksteinbekleidung der Stufen und mit reichverzerrtem, schmiedeeisernen Geländer ausgeführt. Die Nebentreppen sind als Verlängerung der vorhandenen freitragend mittels Niedermeindiger Basaltlava hergestellt.

Die Beleuchtungskörper der Flure und Treppen sind von Messing, die des Sitzungssaales von schwarz lackirtem Eisen mit Verzierungen von Kupfer. Die Beleuchtung der Geschäftsräume erfolgt durch eine Niederdruckdampfheizung nach Bauart Kaeferle. Für die Beförderung zurückgelegter Acten ist ein Wasserdruck-Anfang von 75 kg Tragfähigkeit angeordnet.

Die Gesamtbaukosten betragen rd. 518000 M. und vertheilen sich auf die einzelnen Arbeiten wie nachstehend:

	⌘	⌘
Tit. I. Erdarbeiten	10800	00
„ II. Mauerarbeiten	130394	73
„ III. Asphalтарbeiten	2124	69
„ IV. Steinmetz- und Bildhauerarbeiten	85710	56
„ V. Zimmerarbeiten	30028	83
„ VI. Stakerarbeiten	2516	60
„ VII. Eisengufs- und Schmiedearbeiten	13607	60
„ VIII. Dachdeckerarbeiten	8106	69
„ IX. Kienpferarbeiten	8911	82
„ X. Tischlerarbeiten	35756	52
„ XI. Schlosserarbeiten	15164	33
„ XII. Glaserarbeiten	6220	89
„ XIII. Anstreicherarbeiten	15146	12
„ XIV. Stuckarbeiten	4487	55

Tit. XV. Centralheizung	25543	46
„ XVI. Beleuchtung und Wasserversorgung	29725	14
„ XVII. Bauführungskosten	41308	56
„ XVIII. Insgesamt	45554	19
Grunderwerb für Strafsenfläche	7056	00.

Die Entwurfszeichnungen sind im Baubureau der Königlich Eisenbahn-Direction ausgearbeitet worden; für das Aeusserere ist eine Skizze des Regierungs- und Bauraths Eggert mafsgebend gewesen. Die Bauleitung war dem Baufpector Below übertragen, welcher vom Beginn des Baues bei demselben beschäftigt und mit seiner künstlerischen Gestaltung unter dem Beirath des Regierungs- und Bauraths Eggert betraut gewesen ist. Die Oberleitung lag in den Händen des Regierungs- und Bauraths Kluge.

Die Marienkirche in Osnabrück und ihre innere Ausstattung.

(Mit Abbildungen auf Blatt 24 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Jedem, der die Stadt Osnabrück besucht hat, ist auch die dem Rathhause mit seinem geschichtlich berühmten Frießensaale gegenüberliegende Marienkirche (Abb. 1) aufgefallen wegen ihrer dem Marktplatze zugewandten schönen, reich ausgestatteten Portale, die den alten, vollständig verwitterten, in getreuster Weise nachgebildet wurden.

Die Marienkirche, deren Grundriß die Abb. 2 darstellt, wird urkundlich im Jahre 1177 zuerst erwähnt; sie ist die eigentliche Stadtkirche und war früher, als *ecclesia forensis*, gleichsam als kirchliche Vertreterin bürgerlicher Macht mit der Bürgerschaft verbunden im Gegensatz zu dem Dome, der *ecclesia major*. In früheren Jahrhunderten war sie vom Capitel des Doms abhängig, doch wurde dies Verhältniß infolge des lebhaften Emporblühens des städtischen Gemeinwesens immer lockerer und im Reformationszeitalter nahezu aufgehoben, so daß die Kirche so sehr als Bürgerkirche betrachtet wurde, daß der Rath, ohne das Capitel zu fragen, das Evangelium im Sinne Luthers in der Marienkirche predigen liefs, zum erstenmale im ganzen westfälischen Umkreise.

Es war daher nur natürlich, daß man dieser Kraft und Selbständigkeit dem Capitel gegenüber durch die Ausgestal-

tung der Kirche auf dem Marktplatze, in der Mitte der Bürgerschaft, dem Sitze des Raths gegenüber Ausdruck zu verleihen suchte in dem Wunsche, diesen Bau dem Dome an Gröfsartigkeit und Schönheit nicht nachstehen zu lassen. Es spiegeln somit die einzelnen Bauteile und Bauteile der Marienkirche die damaligen Zeitverhältnisse fortlaufend wieder, und es ist nicht schwer, die Baugeschichte der Kirche, auch ohne daß sie in Urkunden besonders niedergelegt wurde, an die Stadtverhältnisse anzuknüpfen. In kunstgeschichtlicher Beziehung zeigt die Marienkirche die allmähliche Entwicklung der Architekturstile vom 12. bis zum 15. Jahrhundert, aus dem romanischen bis zum Verfall des gotischen Stiles, und im Innern der Kirche zeigen Taufstein, Gestühl, Kanzel und Orgel die weitere Stilentwicklung vom 16. bis zum 18. Jahrhundert.

Es lassen sich ganz deutlich aus den einzelnen Bauteilen folgende vier Entwicklungsabschnitte nachweisen,

die auch nach den verwendeten Baustoffen leicht zu unterscheiden sind:

1. die romanische Zeit am unteren Theile des Thurmes, aus Conglomerat-Sandstein vom Fiesberge, um die



Abb. 1. Ansicht vom Markte.

Mitte des 12. Jahrhunderts; diese Theile haben besonders durch häufige Brände sehr gelitten;

2. die Zeit des Übergangsstiles und der Frühgothik an den oberen Geschossen des Thurmes aus Sandstein von Anfang bis Mitte des 13. Jahrhunderts;
3. die hochgothische Zeit der eigentlichen Kirche anfangs des 14. Jahrhunderts (Baustoff Lüstringer und Baumberger Stein);
4. die spätgothische Zeit des Chors mit Umgang und Sacristei um den Anfang des 15. Jahrhunderts, ebenfalls aus Lüstringer und Baumberger Stein.

Wie die Kirche des ersten Zeitabschnittes ausgesehen haben mag, kann man nur vermuthen, denn aus Urkunden ist nichts zu entnehmen. Jedenfalls ist die erste romanische

Kirche oder vielmehr Capelle ein schlichter Bau gewesen, das zeigen die wahrscheinlich aus jener Zeit stammenden Bögen und Thüröffnungen im Innern der Kirche und nach

der Stadtwage hin, die ohne jedes Profil in die dicken Thurmmauern eingeschnitten sind. Vielleicht ist der Bau einschiffig gewesen mit Holzdocke, die in der Pfeilerflucht liegenden Grundmauern deuten wenigstens auf eine einschiffige Anlage hin. An der Westseite muß diese Kirche in der Breite des Thurmes einen Quertau gehabt haben, der zur Erweiterung der unteren Thurnhalle gedient

hat und der durch die unteren Bogenöffnungen im Thurm zu einer großen Halle, die an der Thurmstraße lag, gestaltet wurde. Wozu diese Halle gedient, ob zu Markt- oder zu kirchlichen Zwecken, darüber ist bis jetzt nichts bestimmtes zu sagen.

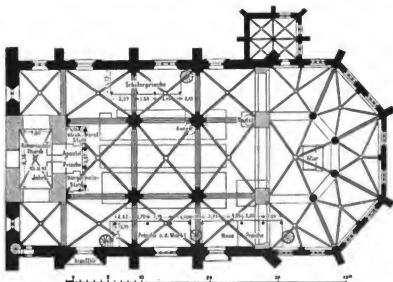


Abb. 2. Grundriß.

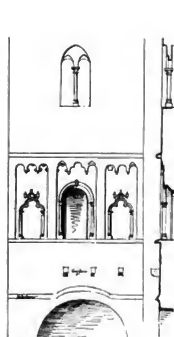


Abb. 3. Südliche Thurmwand im Innern.

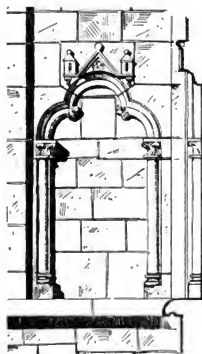


Abb. 4. Nische in der südlichen Thurmwand.

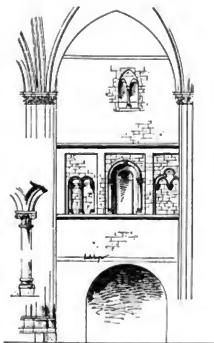


Abb. 5. Nördliche Thurmwand im Innern.

Der romanische Bau, dessen Thurm vielleicht niemals fertig geworden ist, mußte im Anfang des 13. Jahrhunderts einem reicheren und größeren weichen. Die Architekturformen des Thurmes dieser Zeit haben große Verwandtschaft

mit denen des Donvierungsthrums, sie wurden, von dem gothischen Schiff umtaut, im Innern der Kirche vorzüglich erhalten und sind in den Abb. 3, 4 und 5 dargestellt. Ueber dem romanischen Rundbogen des Bogenfrieses wurde der Spitz-

bogen schon schlechter angedeutet, auch die Bunde im Scheitel des großen mittleren Fensters, sowie die Knollen-capitelle und die Dreipaß- oder Kleeblattbögen bereits schon das Gotische vor. Aus den an der südlichen Thurmmauer angebrachten Kragsteinen (Abb. 3) und dem in entsprechenden Höhe darüber befindlichen Gesims ist zu vermuthen, daß diese Kirche eine basilikale Anlage gehabt hat; die Kragsteine, welche eine Holzschwelle aufgenommen haben, wie man das in alten Häusern noch häufig sehen kann, sowie das Gesims darüber, unter dem das Dach an den Thurm anschlös, deuten jedenfalls auf ein niedriger gehaltenes Seitenschiff hin. Auch hat diese Kirche gewiß schon gewölbte Decken gehabt; denn es finden sich unter den Kragsteinen an beiden Seiten des Thurmes Gewölbeansätze vor, welche die Höhe der früheren Seitenschiffgewölbe angeben dürften, und die Höhenlage des höher geführten gewölbten Mittelschiffs ist mit großer Wahrscheinlichkeit durch das jetzt noch im Thurm vorhandene, mit einfachen wulstförmigen Rippen versehene Gewölbe zu bestimmen.

Daß die Höhe des jetzigen Mittelschiffs nicht die ursprüngliche ist, beweisen die im Innern des Dachraumes stehenden gekuppelten Spitzbogenfenster, die in der Höhenlage den seitlichen außen stehbaren Fenstern entsprechen. Die Orgel verdeckt vermuthlich die Spuren, aus denen die Höhe und die Neigung des alten Daches zu ermitteln wären.

Es sei hier noch bemerkt, daß der Thurm von jeher die Burgglocke getragen hat, wodurch die Kirche so recht ihre Eigenschaft als Bürgerkirche bekundet, denn die Burgglocke hatte mit dem kirchlichen Angelegenheiten nichts zu thun. Die an ihr angebrachte Inschrift gab an, bei welchen Gelegenheiten sie benutzt wurde. In plattdeutscher Mundart, der Sprache des Bürgers, lautete die Inschrift der beim Brande von 1613 geschmolzenen Glocke:

Wenn ick slah an eenen Bord,
is dar Upruhr, Brand oder Mord.
Wenn ick slah an beide Wanden,
sind dar nye Heeren vorhanden.

Die nach dem Brande gestiftete neue Glocke hatte folgende hochdeutsche Inschrift:

Wenn ich geh an einen Bord,
so ist Aufruhr, Brandt oder Mord.
Aber auf Handgriffen Tach,
so ist an beide bord mein Schlag.

Leider ist auch diese Glocke nicht mehr vorhanden; sie wurde mit den übrigen alten Glocken zur Herstellung eines neuen Geläutes eingeschmolzen.

Außer dem unteren Theile des Thurmes gehören noch die seitlichen Bögen nebst Pfeilern der Chorbauabschluswand (im Grundriß schraffirt) jener Zeit an. — Die reichste Ausbildung erhielt die Kirche in der letzten Bauzeit beim Bau des Chors mit Umgang und Saarsteiel. Im Anfang des 15. Jahrhunderts, sagt Stüve in seiner Geschichte der Stadt, stand Osnabrück in seiner vollen Blüthe, seine Macht war geehrt durch ganz Westfalen, und vom Kaiser berufen erschien es durch seine Abgeordneten auf den Reichstagen, wie nicht minder die Tage der mächtigen Hanse von ihm besocht wurden. Ob es bei dem Blühen der Stadt, bei dem Wohlstande, der durch den Handel der Hanse gehoben wurde,

wahrscheinlich ist, daß englische Kaufleute den Chor haben neu bauen lassen oder zu den Kosten desselben beigeleitet haben, wie eine alte Chronik wissen will, scheint zum mindesten zweifelhaft. Hatte die Bürgerschaft bis dahin ihrer Macht durch den stattlichen Langhausbau mit den herrlichen Portalen Ausdruck geben können, so wird es ihr Stolz jedenfalls nicht zugelassen haben, daß, wo es darauf ankam, dem Werke die Krone aufzusetzen, fremde Hülfe in Anspruch zu nehmen. Ein solches Regimen wäre gerade zur damaligen Zeit, wo es wiederum darauf ankam, gelegentlich der Wahl Johanns von Diepholz die Wahlrechte dem Capitel gegenüber zu behaupten, am wenigsten am Platze gewesen. Viel wahrscheinlicher ist es, daß reiche Osnabrücker Kaufherren, deren Beziehungen weit über die deutschen Lande hinaus reichten, namhafte Summen stifteten. Die Figuren am Chorumgang, die außer der Maria sämtlich weltliches Aussehen haben, würden vermuthlich Aufschluß über den Neubau des Chors geben können, wenn sie nicht bis zur Unkenntlichkeit verwittert wären. Ueber die Zeit der Erbauung des Chors geben die Architekturformen, die dem Anfange des 15. Jahrhunderts angehören, sicheren Aufschluß; diese Zeit wird noch bestätigt und genauer bestimmt durch das im Chorgewölbe angebrachte Wappen von Hoya, welches zwei Bärenklauen zeigt. Dies Wappen, das mit drei anderen die Rippen neben dem durch das Osnabrücker Rad gebildeten Schlüsstein ziert, deutet jedenfalls auf den Bischof Otto von Hoya hin, der von 1406 bis 1425 an der Spitze des Stiftes stand. Der Chor aus der Spätzeit der Gotik zeigt das Strebesystem in seiner grössten Vollendung. Die Wandflächen sind vollständig aufgelöst durch die breiten viertheiligen Maßwerkfenster, welche schon die späte Form des Easlerickens und die spitzen Nasen zeigen; es bleibt nur so viel von der Maner zwischen den Fenstern an den Ecken stehen, als zur Uebertragung der senkrechten Last auf die darunter befindlichen, verhältnismäßig dünnen runden Säulen, sowie zur Uebertragung des Gewölbeschubes mittels der Strebebögen auf die äußeren Strebepfeiler am Chorumgange erforderlich ist.

Von der früheren farbigen Ausstattung der Kirche sind nur noch geringe undeutliche Spuren an den Wänden zu sehen, nur ein prächtiger gotischer Kragstein unter der südlichen Empore in der Nähe des Chors, ferner die sehr beachtenswerthe Figur der Maria mit dem Kinde im Chorumgange zeigen noch sehr schöne Malerei; ob die Schlüssteine mit den Wappen noch die alte Malerei aufweisen, ist zweifelhaft. Abeken berichtet noch über Reste eines afresco gemalten Christophorus an der Nordwand über der Schlüsselrippe, sowie über eine Darstellung von zwei Figuren an dem nördlichen Vierungspfeiler. Auch waren die Fenster mit Glasmalereien geschmückt, von denen noch in dem Maßwerk der Fenster an der Ostwand kleine Reste erhalten sind.

Die innere Ausstattung der Kirche zeigt die Formen des 16., 17. und 18. Jahrhunderts. Von ihr ist besonders das Gestühl sehr beachtenswerth, da es in einer Vollständigkeit vorhanden ist, wie es heutzutage nur wenige Kirchen aufzuweisen vermögen. Obgleich ein Gutachten des Geh. Regierungsraths C. W. Hase in Hannover den hohen Werth dieses Gestühls hervorhob und der Erhaltung desselben entgegen der Mehrheit des Kirchenvorstandes warm das Wort redete, ist dennoch die Gefahr noch nicht beseitigt, daß

dieses Gestühl gerade so wie das der Osnabrücker Katharinenkirche einer neueren Schöpfung weichen muß. Die Unbequemlichkeit der Sitzbänke und das verschönernde Aussehen der sehr der Ausbesserung bedürftigen Stuhlreihen sind es, welche bei den meisten Gemeindegliedern den Wunsch nach vollständiger Entfernung und nach Ersatz durch bequemere, einheitliche, dem gotischen Stil der Kirche entsprechende Stühle aufkommen ließen, zumal in nächster Zeit eine bedeutende Summe eines freigebigen Stifters verbraucht werden muß. Da jedoch die alten Stühle sehr beachtenswerth und in mancher Beziehung auch noch nachahmenswerth sein dürfen, so seien die Hauptformen derselben hier kurz in Wort und Bild vorgeführt.

Sämmtliche Stühle wurden mit verhältnißmäßig wenig Mitteln in einfachster Technik hergestellt. Bl. 24 Abb. 1 zeigt einen Theil des Gestühls aus dem Mittelschiffe mit Vorder- und Seitenwand. Der obere Rahmen, welcher bei diesem Gestühl gewöhnlich mit einem Zahnschnittgesims bekrönt ist, wurde mit einem Gitterwerk aus übereinander geschnittenen Leisten oder mit einer Dockengalerie gefüllt. Das Profil, gewöhnlich ein einfaches Carnies, wurde bei den Rahmhölzern in ihrer ganzen Länge ohne Unterbrechung für Gehrungen durchgehobelt; man lief aber an ihnen noch ein schmales Plättchen an der Kante stehen, sodafs am Rande die volle Holzstärke verblieb. Daher war ein Zusammenschneiden der Hölzer auf Gehrung nicht erforderlich, sondern diese konnten nach Zimmermannstechnik wie ein Fachwerk mittels Loch und Zapfens unter Verwendung von Holzägeln stumpf zusammen gezimmert werden. Die Fachwerkhäuser Osnabrücks zeigen dieselbe Werkweise mit den eingehobelten Profilen und gestochenen Gliederungen (vgl. hierzu den Aufsatz „Bürgerhäuser in Osnabrück“, Jahrg. XLIV d. Ztschr. S. 513 u. f. sowie die nebenstehende Abb. 6). Diese Ausführungsweise ist ebenso dauerhaft als billig, wirkt sehr eigenartig und verdient umso mehr Beachtung, als sie sich bei allen Stühlen wiederholt und den meisten Osnabrücker Möbeln und Holztheilungen der damaligen Zeit bis in das 18. Jahrhundert hinein eigenthümlich ist. Das Osnabrücker Museum birgt eine größere Anzahl in dieser Werkweise ausgeführter Schreine und Truhen. Diese würden unseren Möbeltischlern gute Grundlagen geben, nach denen sich die Möbeltischlerei in gesunder Weise weiterbilden ließe, als sie jetzt fast durchgängig gehandhabt wird.



Abb. 6. Ständer und Riegel mit eingehobeltem Rundstab aus Heilmanns Haus, Lohstraße in Osnabrück.

Bl. 24 Abb. 2 stellt das Gestühl des nördlichen Seitenschiffes dar. Hier wurden Thüren und Seitenwangen aus einem Brettstück gebildet und mit ausgeschnittenen und gestochenen Schneckenzierrathen und aufgelegten langen Thür-

bändern (vgl. nebenstehende Abb. 7) geschmückt, auch sind an den Thüren noch die alten Riegelschlosser erhalten. Auf

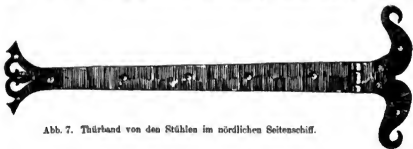


Abb. 7. Thürband von den Stühlen im nördlichen Seitenschiff.

den Pultbrettern sind die Namen nebst Hausmarken der derzeitigen Platzinhaber angebracht.

In ähnlicher Weise ist auch das Gestühl der Apostelprieche ausgeführt, wovon die nebenstehende Abb. 8 die Wangen nebst Thür mit einfachen gestochenen Bekrönungen zeigt. In der Mariengemeinde sind noch bis auf den heutigen Tag die meisten Plätze in festem Besitz, sodafs es neuzuzukommenden Gemeindegliedern kaum möglich ist,



Abb. 8. Vom Gestühl auf der Apostelprieche.

einen Platz zu erwerben. Die in mannigfachster Weise auf Wappenschildern ausgeführten Hausmarken mit Namen und Jahreszahl üben eine eigenartige Zierwirkung aus und sind für die Osnabrücker Ortsforschung sehr werthvoll, da die meisten derselben an den alten Bürgerhäusern oder Möbeln wieder zu finden sind. Die folgenden Abb. 9 bis 13 zeigen einige derartige Wappen und Monogramme der Pultbretter.

Die Gestühle des südlichen Seitenschiffes in Abb. 3 u. 4 auf Bl. 24 wirken schon reicher. Zu den Motiven der vorerwähnten Stühle kommen noch die Arcadenfüllungen in dem Rahmenwerk der Vorderwand Abb. 3 und das aufgelegte Giebelmotiv der Seitenwangen in Abb. 4. Die Arcaden wurden in durchaus richtiger, dem Holze angepaßter Technik aus Leisten und Brettern unter Vermeidung der in damaliger Zeit beliebten Nachahmung der Steinarchitektur zusammengesetzt. Bretter mit ebenfalls durchgehobelten Profilen und ein-

gelegten Spitzquadern bilden die den Bogen tragenden Pilaster. Das Capitell wurde in einfacher Weise dazwischen gelegt, die Basis fehlt ganz. Die Bogenzwickel wurden in reichlicher Art mit gestochenen Flachzierwerk geschmückt. Oberhalb und unterhalb wurden Zahnschnittleisten stumpf zwischen die Rahmstücke gelegt. An der Vorderwand dieser Stühle sind, ebenso wie in Abb. 1 Bl. 24 dargestellt, Klappsitze angebracht, die aufgeklappt in die Bogenleibung genau eingepaßt sind.

Die Stühle des Kirchenvorstandes und des Bürgermeisters befinden sich unter der sogenannten Apostelprieche an der Thurmwand (vgl. den Grundriß Abb. 2), sie wurden am reichsten ausgestattet und mit getäfelter Rückwand und Baldachin versehen. In Abb. 6 und 7 Bl. 24 ist der Kirchenvorsteherstuhl dargestellt und in Abb. 8 der des Bürgermeisters. Zwischen diesen beiden befinden sich unter dem Thurne noch einige bevorzugte Plätze, deren Gestühl Abb. 5 Bl. 24 zeigt. Es sind hier besonders die Thüren beachtenswerth, bei denen die Dockengalerie nebst Bekrönungsbrett mit den ausgestochenen Hausmarkenschildern und der Jahreszahl zu einer wirkungsvollen Bekrönung vereinigt ist.

Wegen der sehr schmalen Sitzbretter und des geringen Abstandes zwischen den bis zum Fußboden reichenden und durchbrochenen Rückwänden sind sämtliche Stühle sehr un bequem. Dieser Fehler würde sich aber gewiß bei entsprechender Umarbeitung und Ergänzung des Vorhandenen beseitigen lassen. Man sollte daher mehr Ehrfurcht vor den Stiftungen der Alten haben und das würdige Gestühl, welches schon drei Jahrhunderte seinen Dienst versehen, nicht aus der Kirche entfernen, weil man alsdann Gefahr läuft, mit dem Gestühl auch die Stimmung aus der Kirche zu verbannen.

Von den Emporen ist am reichsten ausgestattet die ebengenannte Apostelprieche, welche später leider durch die auf korinthischen Säulen ruhende Orgelempore mit aufwändiger Orgelschaucaute überbaut wurde. Die Brüstung der Apostelprieche mit reichem Gesims enthält zwischen Pfeilerstellungen in gekröpften Rahmen die Bildnisse der Apostel in Oelmalerei. In Abb. 8 auf Bl. 24 ist über dem Bürgermeisterstuhl ein Theil dieser Brüstung dargestellt. Die Apostelprieche ruht theils auf Holzstützen, theils auf dünnen Schmiedeeisenstützen, um für die dahinter liegenden Sitzplätze den Blick auf den Prediger möglichst frei zu lassen. In sehr wirkungsvoller Weise wurden diese Stützen, wie die Abb. 14 und 15 zeigen, mit schmiedeeisernem Rankenwerk ausgestattet. Abb. 16 zeigt eine Holzstütze der Emporen des Seitenschiffes, deren

Brüstungen, den weniger bevorzugten Plätzen der Emporen entsprechend, in einfacher Weise behandelt wurden.

Eines der schönsten Ausstattungsstücke der Marienkirche ist jedenfalls der Taufstein; er hat sogar den Vorzug gehabt, von Abeken in seiner Beschreibung

der Marienkirche erwähnt zu werden, allerdings als „in schwülstigen barocken Formen gehalten“; außerdem giebt Abeken noch an, und Mithoff schreibt es ab, daß der Taufstein aus Holz sei. Dieser Irrthum ist allerdings verzeihlich, denn bei flüchtigem Anschauen des mit Oelfarbe gestrichenen Kunstwerkes hält man es kaum für möglich, daß solch feine Einzeldurchbildung und solch hohes Relief der figürlichen Darstellungen in Stein hergestellt werden kann. Der Aufbau ist ganz eigenartig; sein viereckiger, die vier Evangelistenzeichen enthaltender Fuß ruht auf vier Löwen mit dem Stadtwappen. Das eigentliche Becken ist ebenfalls viereckig gestaltet und auf den Ecken mit Meilern besetzt, zwischen denen die Beschnedung, die Taufe Christi



Abb. 9.



Abb. 10.



Abb. 11.



Abb. 12.



Abb. 13.

durch Johannes, Christus die Kinder segnend und die Auferstehung in kräftigen Reliefs dargestellt sind. Den Abschluss des Beckens bildet ein Achteck, dessen freie Ecken durch

freie Candelabersäulchen unterstützt werden. Das Material ist Kalkstein vom Raumberge bei Münster. Sowohl im Aufbau der einzelnen Theile als auch in den Architekturformen

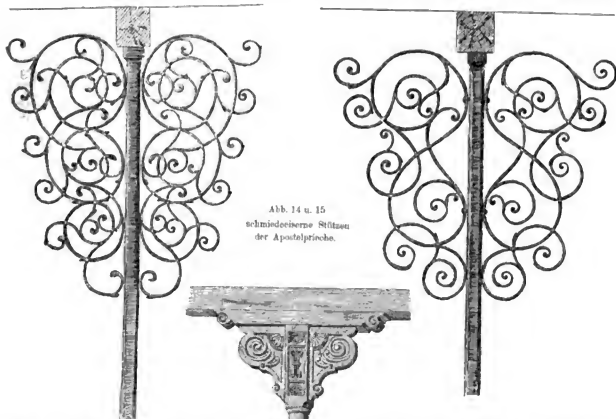


Abb. 14 u. 15
schmiedeeiserne Stützen
der Apostelprediche.

zeigt der Taufstein sehr viel Aehnlichkeit mit dem berühmten Lettner im Hildesheimer Dome, welcher ebenfalls aus Baumberger Kalkstein gefertigt ist und dieselbe feine Technik in den Reliefs zeigt. Vielleicht stammen beide Werke aus derselben Werkstatt.

An Alter hervorragend, wohl noch der frühesten Bauzeit angehörig, aber in ganz schlichten Formen gehalten ist der Altartisch; er enthält noch eine Reliquiengruft, ist mit den Kreuzen der Weihe versehen und zeigt an der vorderen Seite in lateinischer Inschrift die Namen der Stifter Hermann und Elisabeth. Ueber diesem befindet sich der sehr reich mit Schnitzwerk und Malerei ausgestattete spätgothische Altarschrein. Derselbe zeigt in seinem unteren Theile die gekrönte Maria mit dem Kinde, zu beiden Seiten je sechs Figurengruppen, Propheten und Apostel, welche den alten und neuen Bund darstellen. Der eigentliche Schrein enthält die Verkündigung, die Begattung der heiligen Maria mit der heiligen Elisabeth, die Geburt des Heilandes, Anbetung der heiligen drei Könige, Besehung und Darstellung im Tempel, ferner die ganze Leidensgeschichte. Außerdem sind hier sämtliche Sacramente dargestellt. Eine genaue Beschreibung dieses Werkes giebt Mithoff in den Baudenkmälern Niedersachsens. Da das Schnitzwerk des Altars viel Verwandtschaft mit demjenigen des Altars von St. Johann in Osnabrück, sowie des Altars zu Bissendorf zeigt,

so verimuthet Lübke, daß hier in Osnabrück eine Schule dieser Technik bestanden hat, die sich durch bewegte Auffassung bei edlem Stile auszeichnete.

Die Kanzel stammt aus dem Jahre 1735 und soll von einem Holzschuhmacher aus der Umgegend Osnabrücks geschnitten sein; sie zeigt die etwas zu groß gerathenen Figuren Christi, der vier Evangelisten und Johannes des Täufers. Auf dem Schalldeckel sind unter andern auch der Glaube, die Liebe, die Hoffnung mit ihren Attributen sinnbildlich dargestellt.

Zahlreiche, leider durch die Kirchenbesucher Jahrhunderte hindurch beschädigte Grabplatten bilden den Fußboden, besonders des Chorumgangs, und finden eine Ergänzung durch die an den Wänden aufgehängten Epitaphien. Mögen viele derselben auch nur dadurch Bedeutung haben, daß sie in der Geschichte der Stadt bekannt gewordene Namen aufweisen, wie Moser, Jerusalem, Pagenstecher, Münch, Jülich, v. Baer, Abeken, Klöckern, v. Blochen, v. Veten, Hammanacher, Schepeler, Dorenthal, Elverfeld usw., so verdienen sie doch wegen ihres Alters und ihrer künstlerischen Ausstattung besser geschätzt und erhalten zu werden, als es gegenwärtig geschieht.

Zum Schluß sei noch einer Kiste (Abb. 17) Erwähnung gethan, die abseits in einer Ecke steht und zum Unterbringen von Brennmaterial dient. Sie ist aus schlichten Brettern

Abb. 16.

zusammengearbeitet und durch Schmiedeeisenbeschlag geziert, eine Zierweise, wie sie sehr viele Möbel der hiesigen Gegend aufweisen und die zur Nachahmung sehr geeignet erscheint. In Abb. 18 wurde das sehr schön ausgeschmiedete Schloßblech und in Abb. 19 eine Spitze der Beschlagbänder wiedergegeben. Ferner mag noch eines in Abb. 20 dargestellten

schmiedeeisernen Armleuchters gedacht werden, des einzigen, der aus früherer Zeit übrig geblieben ist, denn die alten Wandarme wurden bei einem Umbau durch wenig schön gegossene in sog. Tischlergothik ersetzt.

Obgleich mancherlei in früheren Zeiten aus Mangel an Verständniß vernachlässigt, beiseite gesetzt oder veräußert

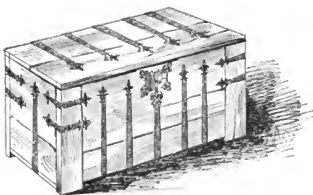


Abb. 17.



Abb. 18.



Abb. 20.



Abb. 19.

wurde (ich erinnere nur an das alte Altargeräth und die Vortragekreuze, die sich jetzt glücklicherweise noch, wie Mithoff berichtet, in Hannover im Museum befinden), birgt die Marienkirche doch noch eine große Menge von Kunstwerken, die es wünschenswerth erscheinen lassen, daß demnächst die ganze Kirche und alle Gegenstände, die sie enthält, einer ebenso geschickten Wiederherstellung erfahren, wie die Südseite und der Chor in den siebziger Jahren erfahren haben. Wir leben in der Zeit einer Renaissance aller schon dago-

wesenen Kunstepochen, heutzutage würdigt man die Schönheiten aller Stile. Wir müssen im Geiste der Alten weiter arbeiten und daher in das Wesen ihrer Werke einzudringen suchen; wenn man in diesem Sinne an die Wiederherstellung des Innern der Marienkirche herangeht, dann wird sie gewiß auch zur allgemeinen Zufriedenheit ausfallen. Möge die Zeit der gänzlichen Wiederherstellung von St. Marien nicht mehr allzu fern sein.

Prenzlau, im Februar 1895.

F. Schultze.

Das päpstliche Jagdschloß La Magliana bei Rom.

Von Architekt F. O. Schulze, † in Rom.

(Mit Abbildungen auf Blatt 25 und 26 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Der Verfall der Villa La Magliana, den Gruner und Platter in ihrem Werke über die dortigen Fresken¹⁾ schon vor vier Jahrzehnten betonen, ein Zustand, den leider noch so mancher andere einstige Landsitz römischer Großen mit ihr theilt, schreitet von Tag zu Tag weiter. Still und verlassen, fast jeglichen Schmuckes barm, liegen die Säle und Gemächer, die ehedem eine glänzende Gesellschaft von Fürsten und Cardinälen, fremden Gesandten, Hofbeamten und Posten beherbergten, in denen der gewaltige Julius II., der glanzvolle Leo X. sich heimisch fühlten; einsam liegt der Hof, der so oft jene stattlichen Cavalcaden der jagdliebenden Kirchenfürsten gesehen, und nur recht wenig mehr erinnert uns hier an die Glanzzeit der ehemaligen päpstlichen Hofhaltung, an die einstige Benutzung dieses schlichten Baus als päpstliches Jagdschloß. Die Fresken, welche Säle und Capelle schmückten, und von denen die einen dem Spagna oder der Schule des Perugino überhaupt, die andern dem Raphael zugeschrieben werden, sind längst nicht mehr an ihrer Stelle, sie sind herausgestrichen; und andern hat die Barbarei früher hier hausender Pächter zerstört. Sie sind des Ofen Gegenstand der Besprechung gewesen, des Hauses schick und seiner Geschichte aber ist unseres Wissens noch nirgends zusammenhängender und eingehender gedacht worden.

La Magliana ist, wie sie sich heute darstellt, auch keine jener glänzenden Anlagen, wie sie spätere Cardinäle und Päpste zum Sommeraufenthalte sich aufrichteten, um auch fern von der Hauptstadt mit allen Annehmlichkeiten ein aufwendvolles Hofleben führen zu können — keiner jener schon in seiner Lage, durch die Bodenverhältnisse bevorzugten Landsetze, die mit den prächtigsten und bequemsten Wohnräumen, mit weiten, durch Bildwerkschmuck und allerrhand Wasserkünste prächtig ausgestatteten Gartenanlagen und schattigen Hainen ihre Wandel- und Reithabnen, Theater und Bäder und anderes verbinden, was zur Erholung dienen kann. Im Flußthal gelegen, in einer weiten, einsamen Ebene, der sich niedriger Buschwald nur auf einer Seite nähert, die die nahen Sümpfe kaum zu einem sehr gesunden Aufenthalt stempeln, in seinem Außerseren mehr als bescheiden auftretend, würde der Bau kaum auffallen, wüßte man nicht durch seine Geschichte und sprächen bei näherer Beschichtigung die vorhandenen Reste nicht noch von einer einstigen verhältnismäßigen Pracht. Die von Rom nach Fiumicino und Civitavecchia gehende Bahn fährt heute dicht daran vorüber, aber wohl nur äußerst selten werden reisende Architekten an der kleinen Haltestelle Magliana ausgestiegen sein, um noch die halbe Stunde zu Fuß nach dem Jagdschloßhofen oder gar von der Stadt aus den immerhin weiten Weg dahin zu unternehmen. Gedenkt doch auch Burckhardt des Hauses nur mit zwei Zeilen.

Eine hohe Mauer mit Zinnen deckt die Eingangsseite, an der ein vorgelegter Thorbau den Zutritt ins Innere und an einem schmalen Bauthell aus offenbar jüngerer Zeit ent-

lang zu dem weiten, rechteckigen Hofe vermittelt, den dann an zwei Seiten einstöckige, in den Höhen wechselnde Bauten einschließen, während ihn an der dritten Seite eine niedere Mauer gegen die Campagna abgrenzt. Man wird sofort inne, daß hier verschiedene Zeiten geschnitten haben. Die Formensprache ist sehr einfach und nur die Thür- und Fenstergewände und das einzige Gurtgesims sind aus Stein (Travertin), die Flächen sind sonst geputzet und waren dicht unter dem vortretenden Sparrendach ehemals als Fries bemalt. Den vorderen Bau zeichnet unten eine dreibogige Pfeilerhalle aus; die achteckigen Pfeiler mit der bekannten, fast nur andeutungsweise vorhandenen einzigen Blattreihe als Capitell, wie sie die Vorhallen von S. Apostoli und S. Pietro in Vincoli, der Hof des Palazzo Sforza-Cesarini usw. zeigen, erinnern ganz an Pintellis Art und Weise. Die scheidenden Fenster des Stockwerks sind schlicht profiliert; sie tragen, wie die Thürstücke, unten das Papstwappen Innocenz VIII. und die Inschrift im Fries INNOCEN · GIBO · GENVEN · P · P · VIII. Auch die Halle zeigt an den das Gewölbe aufnehmenden Wandcapitellen, wie im Scheitel desselben den Schild des päpstlichen Bauherrn. Dann folgt ein breiterer Bauthell mit mächtigeren, durch Steinkreuz getheilten, wieder unter sich gleichen Fenstern, doch nur das untere Quadrat als Lichtöffnung gebend; sie führen die Inschrift IVLIVS · II · PONT · MAX. Der Flügelbau zeigt zu ebener Erde eine vermauerte Bogenstellung zwischen dorischen Pilastern, im Stockwerk dieselben Guelfenfenster, an der Ecke über einer einfachen Pilasterstellung eine gleichfalls zugemauerte und mit plumpen Fenstern versehene Bogenloggia.

Schlicht wie das Äußere giebt sich auch zunächst das Innere; der einzige offene Bogen des Flügelbaues führt auf einen jetzt geschlossenen Durchgang und links auf die Treppe. Auf dieser Seite öffnet eine mächtige Thür mit der Bezeichnung F · CARD · PAPIEN · IVLII · II · P · M · ALVMNVS · den Zutritt in einen großen Saal, rechts eine gleiche Thür mit der Friesaufschrift DIVO · IOANNI · BAP · SACRVM · zur Hauscapelle mit dem Sacristeiraum usw. Der Saal, wie alle Räume des Erdgeschosses gewölbt, giebt wieder an den schlicht gebildeten Wandcapitellen die Wappen Julius II. und des vorerwähnten Cardinals, die sich auch, von derben Fruchtkränzen umrahmt, oben im Scheitel des Gewölbes wiederholen; ein mächtiger Kamin mit der Inschrift des Cardinals ist das einzige bescheidene Prunkstück, sonst sieht man nur eine Bank längs der Fensterwand, ein Wasserloekchen in der Ecke. Die andern Räume sind mit Tonnen zugewölbt (mehr oder weniger flach und schief) und mit einfachen Kaminen versehen, nur die mit Kreuzgewölben überspannte Capelle wies einst reichen Schmuck an Fresken auf, und den Fußboden deckten wappentragende Majolicaliesen.

Am unteren Treppensatz führte, wie oben, einst ein offener Bogen auf einen auf derben Wandkragsteinen vorgelegten Dockenbalcon, von dem aus man die Aussicht auf das Flußthal und über die weite Ebene genofs bis zu den blauen Albanerbergen und gegen das Meer hin. Dem unteren Saal

¹⁾ I freschi della Villa Magliana di Raffaele d'Urbino, Londra 1847.

Zeitschrift f. Savoyen. Jahrg. XLV.

entsprechend befindet sich hier oben ein anderer, durch den man geradeaus — doch auch von der anderen Seite durch eine eigene Treppe zugänglich — in einen schmalen Gang gelangt, dem sich Gastzimmer anlegen, und weiterhin folgen den Innocenz VIII. gehörenden vorderen Bauteil, über den Treppentur weg, noch ein größeres und zwei kleinere Gemächer; alle haben einfache Balkendecken mit kleinen Feldertheilungen und schlichte Kamine, zum Theil an die Fensterwand gerückt. Nur der große Saal zeigt eine großgetheilte Holzcassettendecke, deren Rosettenschmuck freilich verschwunden, und einen tüchtigen Kamin mit Inschrift (IVLIVS-IGVR-PAP-II-). Die Wandflächen schmückten ehemals, in gemalte Architektur — Säulenstellung mit aufsitzendem Gekälk — gefaßt, die jetzt im capitulinhischen Museum aufbewahrten Darstellungen der neun Mäusen, über der Feuerstelle ein Fresco des violspielenden Apoll mit der Entpauung der Melusa durch Perseus und der Entstehung des Pegasus im Hintergrund; jetzt schimmern noch die Säulen mit den goldenen Capitellen blaß von der Wand, ebenso Gekälk und Fries, den festontragende, heraldisch gehaltene Adler schmücken, mit der wohl später zugestzten Wappentille zwischen sich. Rechterhand des Saals schließt sich eine lango Galerie an, auf einen gewölbtten Eckraum, die einst offene Loggia, zulaufend, die auch von unten durch eine dort liegende Schneckenstiege erreichbar ist; im Rücken befindet sich auf den Saal zu eine Flucht von Wohngemächern. Die Holzdecke — flache Cassettendecke — der Galerie ist nicht mehr, nur die Wände zeigen noch Spuren der einstigen Bemalung: einen flotten Arabesken-Fries mit Greifen und Putten und Meerweibchen, und darunter ein Tapetenmuster; in beide flicht sich das Wappenstück Julius II. und seines Lieblings-Cardinals, dem wir schon unten begegnet, hinein. Die Galerie hat übrigen, wie der hier veränderte Wappenfries zeigt, einst Sixtus V. durch eine eingezogene Wand geteilt.

Lassen Inschriften und Wappen über die verschiedenen Bauherren und Verschönerer der Magliana keinen Zweifel, so bieten die Baumeister derselben doch bisher im Dunkel. Wir müssen es vorläufig dahingestellt sein lassen, inwiefern die Nibbysche, auch von Gregorovius bezweifelte Angabe, daß schon Sixtus IV., Francesco della Rovere (1471—1484) hier einen palazzo magnifico gebaut habe, eine Berechtigung hat; im Bau selbst finden sich Anhaltspunkte dafür wohl nicht. Zwar hat hier, ad Mallianus fortis, wo seit alten Zeiten das Bisthum Portus ein Gut Mantium im Besitz hatte, 1480 der Graf Girolamo Riario, ein Neffe des Papstes, dem Herzog Ernst von Sachsen-Lauenburg eine von ganz Rom bewunderte Jagd gegeben, doch beweist das nichts; es finden sich zunächst Bestätigungen einer Bauvernahme erst von Innocenz VIII. Cibo (1484—1492). Gregorovius führt auch an, dieser habe schon als Cardinal dort ein Landhaus oder Jagdschloß gebaut, aber Wappen und Inschriften geben ihn an seinem noch stehenden Bauteil, wie erwähnt, als Papst. Was seinen Baumeister betrifft, so haben wir schon vordem die Vermuthung ausgesprochen, daß es der Florentiner Baccio Pintelli gewesen sein könnte. Die zunächst folgenden Päpste Alexander VI. und Pius III. scheinen mit der Magliana nichts zu thun zu haben. Auch findet sich bei Ciaccon, Vitae et res gestae Pontificum Romanorum et

Cardinalium (1677) die Bemerkung, daß Innocenz, um sich für seine Papstwahl erkenntlich zu zeigen, den Cardinälen, die diese begünstigt hatten, reiche Geschenke machte. So schenkte er Columnae (Johann Colonna) viginti quinque millia aureorum, Sabello (Johann Baptist Sabello) Monticellaria usw. — et Pavinensi Magliam, das heißt, er verschenkte also die Magliana, und zwar angeblich an den Cardinal von Pavia. Ciaccon's Quelle aber ist offenbar nur wieder in den Berichten des Muratori (rerum italicarum scriptores. III, 2—1190) zu suchen, der viel vollständiger angibt. So heißt es schon statt des nicht existierenden Montecorro — Pontecorro und statt Pavinensi — Parmensi, d. h. dem Cardinal von Parma *) — Cardinali Parmensi Palatium Sancti Johannis della Magliana una cum omnia ejus aedificio. Das zeigt zugleich, daß der Besitz schon damals eine größere bauliche Ausdehnung hatte. Unter dem dann folgenden Papste Julius II. (1503—1513), des Bauherrn des Haupttheiles der bestehenden Anlage, finden wir einen anderen Cardinal in die Geschichte, und zwar diesmal in die Baugeschichte selbst verwickelt. Franciscus Aldosius (agnomen Cardinalis Papiensis sortitus est) war der erwähnte Liebling des großen Julius und so steht auch (außer den schon gegebenen Inschriften F. Card. Papien. usw.) sein Cardinalswappen — der Adler im viergetheilten Felde mit der Eiche der Rovere wechselnd — hier mit den Inschriften und dem Schild seines päpstlichen Herrn zusammen.†) Sein Adler sitzt in der Wanddecoration der Galerie zwischen den gitterartig quer sich verflechtenden Eichenästchen, sein Adler wiederholt sich im Fries der gemalten Architektur des oberen Museumsalles. Er erscheint fast als der eigentliche Bauherr; der Papst, der doch wohl die Kosten allein getragen, tritt bescheiden zurück. Gruyer läßt ihn, den Aldosius, in den unten angeführten Aufsatz mit der Ueberwachung der Ausschmückung der Capelle betraut sein, da von Schülern des Perugino, wohl von Spagna, hier die Fresken der Verkündigung und Heimsuchung gemalt werden, setzt aber die Inschrift falsch. Aug. Müntz giebt in seinem „Raphael“ an, daß Aldosius 1510 zusammen mit dem Papst an Michelangelo das Ansehen um Ausführung eines Fresco der Taufe Christi in der Capelle richtet. Hier ist auch zugleich die auch sonst schon niedergelegte Vermuthung ausgesprochen, daß wohl Giuliano da Sangallo der Architekt des Baues gewesen sein möge. Dieser hatte schon vordem, als Julius II. noch Bischof von Ostia war, für diesen die Festung dort in Stand gesetzt, war später für ihn an S. Pietro in Vincoli, für den Palast in Savona und an anderen Orten beschäftigt.

Wir sind in der Lage, der bisherigen Vermuthung hier den Beweis folgen lassen zu können. Der Conservator der Handsammlung der Offizien in Florenz, Nerino Forri, war so liebenswürdig, uns darauf aufmerksam zu machen, daß sich zwei Originalpläne des Giuliano für die

*) Dominus Jacobus de Parma, dictus le Cardinals di Parma — Joannes Jacobus Sclafonatus, civis et Episcopus Parmensis, Presbyter Cardinalis etc.

†) A. Gruyer, les fresques de Raphael et la Magliana, Gazette des beaux arts 1873 irrte sich mit seiner Behauptung „des arrets de Jules II. se composaient d'un joug“ — das Medaillon Joch gehört selbstredend Leo X., Giovanni de' Medici und nicht dem Rovere, Julius II., der eben die rovere, die Steinreiche, im Schilde führt. Leo's Motto „jugum meum suave est — et onus meum leve“.

Magliana im Besitze des Baron H. v. Geymüller in Paris be-
fanden, der uns dieselben auch in der lebenswüthigsten
Weise zur Verfügung gestellt hat. Sie sind von Giuliano
Hand selbst beschrieben und mit der Aufschrift versehen
„Magliana, questo el bono“ (d. h. dies ist die Reinszeichnung)
und geben den Grundriß des Erdgeschosses und, Abänderungen
zeigend, den des oberen Stockwerkes in großem Maßstabe,
mit eingeschriebenen Maßen (canne) und Raumbezeich-
nungen.⁴⁾ Auf das, was aus der Zeit des Innocenz schon
hier stand, hat Giuliano darin wenig oder keine Rücksicht
genommen, sondern frisch los entworfen; die Ausführung
aber hat das Bestehende doch erhalten und sich sicher auch an
weitere, ältere Bautheile gehalten, wodurch die hintere schiefe
Richtung u. a. herkommt. Der große, weitgehende Ent-
wurf aber ist schon im Bau verlassen, der bei weitem
größere Theil überhaupt niemals zur Ausführung gekommen.
Die offenen Arcaden des Querflügels sind schon unter Julius II.
zugemauert, da die schon unter ihm zum Theil ausgemalte
Capelle hier hineinrickt; auch die obere Loggia ist aufge-
geben und an ihre Stelle die Fenstergalerie getreten. Die
größeren baulichen Unternehmungen, denen sich Julius II.
widmete, der Beginn des Baues von St. Peter (1506), der
Loggien um den Damaser Hof des Vatican, die Ausschmückung
der Sixtinischen Capelle und der Stanzes u. a. m. haben die
Durchführung der großartig gedachten Anlage des päpstlichen
Landesitzes in den Hintergrund gedrängt und von vornherein
zu äußerster Sparsamkeit, im Stöcklichen wie im Decorativen,
genöthigt. Nach Julius II. Tode (1513) hat sein sonst bau-
lustiger Nachfolger Leo X. Medici bei seiner großen Vor-
liebe für die Magliana die Vollendung vielleicht gewollt,
doch nie wieder ernstlich in Angriff genommen.

Alidosius war schon 1511 verstorben, der Bau aber
sicher damals schon so, wie er noch steht, vollendet und
ausgemalt, Giuliano aber war wohl in Florenz. Als der
prachtliebende Mediceer den päpstlichen Stuhl bestieg, zogen
allerdings neue Glanztage für die Magliana herauf, und
Panvinus berichtet auch von einem schönen und stattlichen
Bau, durch den die Villa bereichert wurde, doch wird wohl
die Platnersche Vermuthung richtig sein, daß sich das mehr
auf die Ausschmückung des Innern bezog. Und wenn
Gruyer und Müntz Aufzeichnungen beibringen von hier wieder
aufgenommenen Bauvorhaben, so haben sich diese wohl
auf den großen Stallbau beschränkt, dessen mächtige Reste
noch heute in einer Längenausdehnung von etwa 100 m vor
dem Hauptbau hoch aufragen und in der etwaigen Hälfte
noch der heutigen tenuta als Stall und Heuboden dienen.
An diesem Stallbau wird von 1513 an und noch 1519 ge-
arbeitet. Wer hierfür den Plan geliefert, wissen wir nicht.
Bramante spielt zwar in dieser Zeit, d. h. 1513, in die
Baugeschichte hinein, da die Arbeiten dort, am 19. August,
vermessen werden — con consentimiento di Mo. frato Bra-
mante (Gazette des beaux arts 1879. p. 369), und wenn auch
Giulianos Rückkehr nach Rom noch vor den Tod des Meisters
Bramante fällt, so wird er kaum für die ihm so ungetreue

Magliana thätig gewesen sein; auch zwang ihn sein Leiden,
bald wieder nach Florenz zurückzukehren, wo er 1516 oder
1517 verstarb. Wohl aber finden wir seinen Sohn Giovanni
Francesco bei der Leitung des Baues betraut (Gazette des
beaux arts 1873. p. 338); er erhält noch 1521 eine Be-
zahlung.

Leo X. läßt aber die Capelle von Raphael weiter aus-
malen, doch lieferte dieser wohl nur die Cartons und seine
Schüler führten 1513 und 1520 (Müntz) die Fresken des die
Welt segnenden Gottvaters in einem Kreise von Cherubin
und Engeln und das Martyrium der heiligen Cäcilie aus;
dieses ist 1830 zu Grunde gegangen, jenes 1873 nach dem
Louvre in Paris gewandert. Leo starb 1521, da der mäch-
tige Stallbau eben fertig war, der an Größe den Hauptbau,
gänzlich in Schatten gestellt haben muß. Wo überhaupt
in dem jetzigen Baubestande das zahlreiche Gefolge des
hauptsächlich der Jagd wegen hierher kommenden Kirchen-
fürsten untergebracht gewesen sein mag, ist schwer zu ver-
stehen, und vielleicht ist doch anzunehmen, daß ebendort noch
Bauten an der Eingangsseite standen, wo jetzt die schmalen
Bautheile aus jüngerer Zeit stehen, oder daß am Stallbau
für Unterkunft gesorgt war. Denn dem Querflügel, der schon
in der äußeren Achsenabtheilung den Entwurf Giulianos ver-
läßt und das Eckmotiv durchführt, war wohl nichts mehr
zugefügt.

Nach Leo hinterläßt nur erst wieder Paul III., Farnese,
seine Spuren auf der Magliana. Pius IV., Giovanni Angelo
Medici, fragt dann den Brunnen dem Hof zu, wie wir sehen,
sich im Grundgedanken wieder an den Entwurf Giulianos
haltend; er trägt an allen vier Seiten die Wappenschilder
des Papstes und die Aufschrift PIVS-III-MEDICES-MEDIO-
LAN-PONT-MAX. Nach Gregor XIII., Buoncompagni, ging
nach der Magliana in die Sommerfrische und Sixtus V.,
Felix Peretti, erlaubt sich einige Veränderungen da — aber
von ihm an liegt sie vergessen und verfallt.

Giulianos Pläne bedürfen nur wenige erläuternde Worte.
Wir geben die Raumbezeichnungen und verdeutschen sie,
soweit sie uns leserlich gewesen sind; einiges mußte un-
bestimmt gelassen werden. Es kann keinem Zweifel un-
terliegen, daß die im Original auffallend mit großen Buchstaben,
aber nur als Säle und Kammern bezeichneten Gemächer des
oberen Stockwerkes III als Wohnung für den Papst gedacht
waren, liegen sie doch auch an der Haupttreppe, und da-
neben in II die Wohnung des Cardinal-Kämmerlings usw.
Im ausgeführten Bau wird der Papst wohl im Querflügel
an der Galerie gewohnt haben. Große Lettern tragen aus-
serdem noch die mit IV bezeichneten Säle, von denen also der
an der Ecke, dem Giuliano Lichtöffnungen einzuzeichnen
vorgab, dem Museumsale entspricht. Alle anderen Räume
oben sind Gastzimmer. Die eingezeichneten vielen Treppen
entsprechen wenig der unteren Anordnung — es ist mit
dem „questo el bono“ nicht so genau zu nehmen. Im Erd-
geschosse liegen am Haupteingang, der entrata maestra, die
Räumlichkeiten für die Wache, die päpstlichen Garden und
deren Commandanten, für erstere ein sehr langer Raum mit
anstoßender Wandhalle gegen den Garten, für letzteren ein
großer Saal mit anschließender Wohnung, die hinten auf
den kleinen Hof hinausschaut, den nur die Arcaden von
dem großen Brunnenhof trennen. Darnach schlossen sich

⁴⁾ Eine in der Handzeichnungsammlung zu Florenz befindliche
Stizze des Bald. Peruzzi, im Index p. 329 als ricordo dei lavori
della villa Magliana (disegno 414) aufgetrieben, ist wohl einfach nur
der Grundriß einer antiken, gewölbten, vielschichtigen Anlage und ge-
eignet deutlich als — nahebei — bezeichnet — presso alla villa
malhana circa amezzo miglio.

rechts weiter, neben bzw. vor der Küche, der Speisekammer und dem offenbar für das Küchenpersonal u. dergl. dienenden Salotto, Elzzimmer (12) der Salotto und Hinelo (tinello) segreto (6. 7) usw., d. h. ein größerer, wohl zum Theil für den Hofstaat bestimmter Elssaal und der private Weinkeller. Ebenso ist der Ekraum 17, dem bestehenden Saale entsprechend, der mit seiner reichen Ausstattung natürlich niemals als Weinlager gedeutet hat, im Entwurf als Hinelo bezeichnet. Alles andere bedarf kaum einer Deutung.

Unschwer läßt die Kunst, bis auf Einzelheiten zweckmäßige und prächtige Anordnung und die gewisse gleich-

mäßige Behandlung, ohne besondere Betonung etwa eines Mitteltheiles oder Verfolgung einer Gruppierung (nur die Ecken mit Loggien, der Thurbau der Schneckentische, die Riesenöffnungen am Absatz der Hauptstiege) den Florentiner Meister erkennen, und der erste Eindruck einer gewissen Langweiligkeit des Entwurfes schwindet bei näherer Vertiefung in den Plan, der der notwendigen Durchfeilung bei weiterer Ausführung nicht entbehren haben würde. Die geänderten Bauschließungen haben uns den Genuß getribt, den die Durchführung des ganzen, unbeschrittenen, großen Baugedankens geboten haben würde.

Haben Steinmetzen unsere mittelalterlichen Dome gebaut?

Vom Landbauinspector Hasak.

(Alle Rechte vorbehalten.)

Wir wissen recht wenig von den Schöpfern unserer mittelalterlichen Banwerke, insbesondere der der Frühzeit. Die Chronisten haben uns fast nichts verzeichnet. Ziemlich undankbar ist das Publikum zu allen Zeiten mit den Schöpfern seiner Banwerke umgegangen: es weiß kaum, was ein Baumeister ist, weiß nicht, wie hoch sein Antheil an dem Kunstwerk sich beläuft, weiß nicht, daß das Bauwerk — wenn auch hundert und aberhundert fleißige Hände daran geschaffen und die Kleinmeister des Kunstgewerbes die Einzelheiten kunstvoll gefertigt haben — daß das Bauwerk doch das geistige Werk eines Menschen, des Baumeisters ist, der diesen den Meißel in die Hand drückt, jenem den Schmiedehammer, dem Maler den Stift und den Pinsel, wie dem Maurer die Kelle, daß sie alle nur die Formen, sei es der Kunst oder der Technik, ins Leben rufen, die er ihnen vorzeichnet, daß er den Handwerker wie den Kleinkünstler erzieht, daß er mit weitem, das Ganze umfassenden Blick die immer wieder ins Handwerksmäßige und Unkünstlerische zurücksinkenden kunstfertigen Hände lehrte und anfeuert, der großen beehren Kunst zu dienen, daß von der kunstvollen Nadel im Haar der Schönen bis zum Kathedralthurm, der sich in die Wolken thürmt, der ersonne Stift des ungekannten Baukünstlers thätig ist und ihnen Form und Gestalt erdacht und gegeben hat. Gerade aber die hundert fleißigen Handwerksmeister und Meister der Kleinkunst, die das Werk des Baumeisters ausgeführt haben, sind es vor allem, die mit leicht begrifflichem Ehrgeiz des Werkes Theile als die ihrigen preisen, und die mit hundert Stimmen dem Meister, der Alles erdacht, das tausendfältige Bäderwerk des großen Baubetriebes in Gang gesetzt und ordnend auch in Gang gehalten hat, unbewußt den Ruhm des Werkes ranben, ihn, den wenig gekannten, der großen Menge noch dichter verschleierte.

Und zuletzt sagt noch der Bauberr: ich habe dieses Haus gebaut. Der Bischof Egbert baute diesen Münster, der Kaiser Heinrich dieses Schloß, so schreibt der ersonne Chronist. Sie hatten ja das Geld beschafft. Die Schwierigkeiten, die das bereitet hatte, die hohen Summen, die benötigt waren, Summen, zu denen oft ganze Länder und Geschlechter beigeuert hatten, sie wogen ihnen alles auf, was je der Baumeister dabei gewirkt haben mochte.

Alle haben das Werk gebaut, nur nicht der arme Künstler, den man sich dann gedungen, den leichtlich man auch bei

Seite schiebt, wenn Nid, Mifagunst und Gevatterschaft solches beischen, der Baumeister allein hat es nicht gebaut, die Mittel und Nachwelt kennt ihn nicht, sie schiebt ihm keine Kränze.

Wie sonderbar würde es klingen, wollte man sagen: der Kaiser Friedrich malte dieses Bild, weil er hohe Summen dafür gegeben, der Landgraf Hermann meißelte dies Standbild, weil er den Auftrag dazu gab, vielleicht auch Form und Haltung vorschrieb. Und doch klingt es geläufig, wenn man hört: der König Ludwig baute diesen Dom, weil er die Mittel und den Platz dazu geschenkt hat! — So trägt selbst der Sprachgebrauch dazu bei, dem Meister sein Werk zu rauben.

Und doch, so naiv im Grunde genommen dieser Sprachgebrauch ist, so naiv sind heutige Geschichtsgelahrte. Michelet (Histoire de France t. II) glaubt, Lanfranc hätte die prächtige Kirche des hl. Stephan zu Caen erbaut; Lanfranc, welcher bis in sein reifes Mannesalter ein gefeierter Rechtsgelahrter war und später Mönch, dann Erzbischof von Canterbury und getreuer Berater Wilhelms des Eroberers wurde! Ein anderer Geschichtsschreiber, Ampère, (Histoire littéraire de la France avant le douzième siècle t. III p. 350) behauptet sogar, Wilhelm der Eroberer selbst sei der Architekt von St. Stephan gewesen, da Guillaume le Conquerant auch le bâtisseur genannt wurde. Er sagt: „Souvent, du reste, dans le cours de mes études pour éclaircir cette question, il m'est venu à la pensée qu'il ne fallait peut-être pas chercher ici d'autre architecte que Guillaume lui-même, ce grand bâtisseur comme on l'appelle quelquefois.“ Und Charma in seinem Buche Lanfranc, Notice biographique etc. schreibt S. 156 bis 158: „Nous savons fort bien et tout le monde sait qu'au moyen âge, quand on n'avait pas encore d'architectes proprement dits, ceux qui voulaient bâtir étaient leurs architectes à eux mêmes; et en général, les évêques, les abbés, les chefs des communautés religieuses ou quelques frères plus instruits que leurs compagnons traçaient le plan et veillaient à la construction des édifices qui s'élevaient par leurs soins. Il était donc tout naturel de penser que Lanfranc, nommé par Guillaume abbé de Saint-Étienne de Caen, au moment même de sa fondation et chargé de continuer les travaux commencés, en avait d'avance conçu l'ensemble et ordonné les détails.“ — Wie bezeichnend für die geringe Mühe und Zeit, die solche Geschichtsschreiber ihrem eigenen Fache gewidmet haben müssen, um vor-

auserzusetzen, daß so ohne weiteres von irgend jemand die großen Bauwerke des Mittelalters hätten in die Welt gesetzt werden können.

Gewiß haben Mönche, hin und wieder wohl auch Bischöfe, zu romanischer und früherer Zeit Bauten entworfen und als Baumeister ausgeführt. Aber gerade so wenig wie ein Mönch über die Philosophie des Plato und Aristoteles schreiben konnte, ohne selbst Philosophie studirt zu haben, oder ebensowenig wie ein Mönch ohne langjähriges Studium der Sprache das griechische lesen, verstehen oder gar poetisch handhaben konnte, wenn er es gerade brauchte, ebensowenig gab es Bischöfe, Aebte, Vorsteher von religiösen Gemeinschaften oder Brüder, die, wenn man bauen wollte, sich hinsetzten, die Pläne zeichneten und die Ausführung der Gebäude überwachten. Es gab eben in den Klöstern Bauschulen gerade so gut als Latein- und Philosophieschulen. Die einen der Mönchsgemeinschaften bildeten sich als Baumeister, die andern als Philosophen aus, ebenso wie heute bei den Jesuiten, wo der eine Dogmatiker, der andere Naturwissenschaftler, dieser Literaturgeschichtskundiger, jener Philosophie ist. Geradeso ergriffen die Mönche oder aus deren Gemeinschaften hervorgegangene Bischöfe jener Jahrhunderte die verschiedensten Fächer, studirten sie eusäugig und jahrelang und wurden in ihnen Meister. So waren jene Mönche, welche die Baukunst zu ihrem Lebensberuf erwählt hatten, Architekten im richtigen Sinne des Wortes, völlig ausgebildete und ausgebildete Baumeister, mit eben so langer Übung im Zeichnen der bestehenden Kunstformen und in der Bewältigung des ganzen technischen und constructiven Wissens wie die Baumeister der Jetztzeit, jenes Rüstzeuges, das nun einmal nothwendig ist, um einen Dom von Mainz oder Speyer, eine Abtei von Laach oder eine Kaiserpfalz zu entwerfen und auszuführen.

Daß es in den einzelnen großen Klöstern Bauschulen in der eigentlichen Bedeutung des Wortes gab, beweisen obendrein die verschiedenen „Bauschulen“ in übertrageneren Wortsinne, d. h. das Vorhandensein bestimmter voneinander abgegrenzter Gebiete, in denen die Bauwerke jedesmal besondere Uebereinstimmung in Formen, Grundrissen und Constructionen aufweisen, die von der jeweiligen Schule herrühren, gerade so wie man heutzutage einem Bauwerke ansieht, ob es der Dresdener Schule, der Berliner Schule oder der Wiener Schule entsprossen ist. Die besonderen Eigentümlichkeiten solcher Bauschulen sind aber weder durch die betreffenden Staatsformen oder etwa die Ernährungsweisen jener Gegenden hervorgerufen, sie sind nicht aus dem Volke „herausgewachsen“, wie eine der vielen in solchen Fällen üblichen Redensarten heißt, sondern sie sind die Eigentümlichkeit des oder der Lehrer an der betreffenden Bauschule, die sich den Schülern eingepreßt haben. Daß solche Besonderheiten und Eigentümlichkeiten der Lehrer wiederum lediglich beeinflusst sind durch die Baustoffe einer Gegend, das Klima, die Volksgewohnheiten, die Ueberlieferung und die Benachteiligung des Einzelnen, ist selbstverständlich.

Wenn somit die alten Chronisten und böhischen Geschichtsschreiber die Namen der Baumeister in Vergessenheit gerathen ließen, dafür nur die ihrer Brüderrufen auszeichneten und dadurch die heutigen Geschichtsschreiber verleitet, dies für Ernst zu nehmen und die Bauberrn für die Baumeister zu halten, so folgen ihnen die heutigen Kunstschriftsteller, die zum überwiegenden Theil der Baukunst nicht mächtig sind und sich anscheinend kaum die Mühe gegeben haben, auch nur im ge-

ringen in das Getriebe auf einem Bauplatze einzudringen, mit einer ähnlichen Behauptung getreulich nach: nach ihnen haben die Dome und Schlösser, die Thürme und Rathhäuser des Mittelalters nicht Baumeister errichtet, sondern Steinmetzen haben sie geschaffen!

Welch merkwürdige Auffassung der Baukunst, welche geringe Kenntniß dessen, was zum Entwurf, was zur Ausführung eines Bauwerkes an Können, Wissen, Fähigkeiten und Fertigkeiten erforderlich ist, gehört dazu, um solche Mißverständnisse zu ermöglichen!

Freilich findet man die Bezeichnung *lapicida* dem Namen vieler Baumeister beigesetzt. Im Wörterbuche findet sich die Uebersetzung Steinmetz. Was würde man aber von dem Urtheilsvermögen desjenigen halten, der da glaubte, wenn bei dem Namen P. P. Rubens die Bezeichnung Maler beigesetzt ist, Stubenmaler und Anstreicher hätten die Bilder jener Zeiten auf die Leinwand gezeichnet, weil damals wie heutzutage auch die Anstreicher Maler hießen; Rubens und Rafael hätten die Erziehung der Anstreicher genossen, und nur ihr Talent, ihr Fleiß und glückliche Gelegenheit hätten sie herausgehoben aus dem Kreise ihrer Mit„maler“ der Anstreicherkunst! Im Dom zu Magdeburg steht zwischen den beiden Thürmen Peter Vischers herrliches spätgothisches Grahmal des Erzbischofs Ernst. Er selbst verzeichnet sich daran als Peter Vischer, Rothgießler. Soll man daraus schließen, Rothgießler oder Gelbgießer, denn auch als solcher tritt er auf, hätten diese herrlichen Bildwerke geschaffen?

Hier zunächst einige der bezeichnendsten Stellen aus den Schriften der Kunstschriftsteller, dann man mich nicht zeihe, gegen Windmühlenflügel zu fechten.

Bernhard Gruber, der unermüdlich Böhmen von einem Ende zum andern durchwandert hat, um mittelalterliche Kirchen und Rathhäuser zu zeichnen und anzusehen und ihre Urkunden zu lesen, der die Früchte seiner Begeisterung für die Baukunst in seinem schönen vierbändigen Werke: die Kunst des Mittelalters in Böhmen niedergelegt hat, schreibt Bd. III S. 46 bei der Erläuterung der Büsten im Triforium des Prager Domes: „Wir erblickten wie zu einem Familienfeste versammelt die Mitglieder des Herrscherhauses; in der Mitte den Kaiser Karl nebst Gemahlin, umgeben von Vater, Mutter, Geschwistern und Kindern. Um diese her gruppieren sich zu beiden Seiten die Koryphen der Wissenschaft und Kunst vom vornehmsten Prälaten herab bis zum schlichten Steinmetzmeister.“ (Unter letzterem versteht er die beiden Dombaumeister Matthias von Arnau und Peter Parler von Gemünd!)

Döhme, der mit großem Fleiße seine Geschichte der deutschen Baukunst zusammengetragen und doch auch unter Baumeistern gelebt hat, schreibt in seiner Geschichte der deutschen Kunst Bd. I S. 257: „Während der Steinmetz bei den einzelnen von ihm zu bearbeitenden Werkstücken die Fülle seiner Phantasie walten lassen konnte, tritt hier (im Ziegelbau) die rein handwerksmässige Routine des mit kleinen, regelmäßig wiederkehrenden Elementen arbeitenden Maaßes hervor. Denn das, was diese Backsteinebauten an Ziergliedern besitzen, hat bereits vor der Verwendung in fabrikmässiger Production hergestellt werden müssen; an der Banstelle tritt nur noch der Handwerker, nicht mehr der Künstler hervor.“

Kann man wohl klarer und unwiderleglicher zum Ausdruck bringen, daß man von den grundlegenden und ganz selbst-

verständlichen Einzelheiten der Kunst, über die man schreibt, nichts weiß?

Den Gipfel aller dieser Ungereimtheiten erklimmen zu haben, System in diese Wahngedichte gebracht zu haben, gehührt aber unstrittig dem Aufsatze von Schultz „Deutsche Dombaumeister“ in Dohmes „Kunst und Künstler“. Dort schreibt Schultz S. 51 und 52: „Die Baumeister, welche die gotischen Dome, Kirchen, Paläste und Bürgerhäuser errichteten, waren alle fast ohne Ausnahme Handwerker, die nicht allein den Bau ausführen verstanden, sondern mit ihren Gesellen auch alle die nöthigen Zierraten, Statuen wie Ornamente selbst meißelten. Ueber das Leben und Schicksal dieser Meister ist uns sehr wenig überliefert. . . War es für die mönchlichen Chronisten eine Freude gewesen, die künstlerischen Verdienste ihrer Brüder und Genossen hervorzuheben, so haben die bürgerlichen Geschichtsschreiber in den Meistern, deren Kunstleistungen noch heute unsere Bewunderung erregen, nur die Handwerksmeister, die Kleinbürger, die je tüchtiger sie sich bewährten, desto mehr Arbeit fanden, außer dem ihnen zuständigen Lohn jedoch auf weitere Anerkennung keinen Anspruch hatten. Diese Auffassung ist in Deutschland während des ganzen Mittelalters maßgebend gewesen; sie erklärt, weshalb die in so untergeordneten Verhältnissen lebenden Leute nicht einmal ihre Werke mit ihrem Namen zu bezeichnen wagten, während die selbstbewußten italienischen Künstler öfters in langen zum Theil ruhmredigen Inschriften ihre Thätigkeit verherrlichten. Die Oberaufsicht über den ganzen Bau vertraute man nicht dem ausführenden Baumeister an, sondern übergab sie besonders zu diesem Zwecke von den Bauherren gewählten Persönlichkeiten.“

Auf S. 58 und 59 heißt es weiter: „Heute ist der Werth des Materials der Höhe der Arbeitslohn gegenüber höchst unbedeutend, und es ist deshalb natürlich, daß man der Bearbeitung des Bausteines nicht mehr die Sorgfalt zuwendet; es würde die Arbeit zu viel kosten. Schon aus diesem Grunde scheint es fraglich, ob je die Wiederbelebung des sog. gotischen Stiles in der Gegenwart gelingen wird, da diese Stilform wesentlich nur entsprechend durch Handarbeit hergestellt werden kann. Der Magister (soll wohl heißen rector) fabricae konnte schon deshalb nicht ohne jede Erfahrung auf dem Felde der Baukunst sein, mochte er auch nicht selbständig den Bauplan entwerfen und ausführen können, er mußte wenigstens die Fähigkeiten der Bewerber zu prüfen und zu beurtheilen verstehen, wenn er eine so wichtige Wahl treffen sollte.“ S. 67 heißt es: „Die Stellung eines Dombaumeisters war, wie aus der soeben gegebenen Darstellung ersichtlich, die eines einfachen Handwerkermeisters, mochte sein Genie noch so hervorragend sein, zogen seine Werke von noch so hoher Begabung aus dem Kreise der gesellschaftlich untergeordneten Sphäre sich herauszuarbeiten, Anerkennung für sich, nicht allein für sein Werk zu erringen, konnte, wie die Verhältnisse in Deutschland einmal lagen, keinem gelingen. Man hat versucht nachzuweisen, daß die Dombaumeister des XIII. Jahrhunderts; da sie als Magister bezeichnet worden, magistri artium liberalium gewesen seien und deshalb sich einer größeren Achtung erfreuten. Es wäre wunderbar, wenn ein junger Mann während der fünfjährigen harten Lehrzeit im Handwerk noch die wissenschaftliche Bildung sich erwerben oder bewahrt hätte, die ihn befähigte, später an einer Universität diesen Grad zu erhalten, aber es ist auch ganz

maßig, darüber zu streiten: wer mittelalterliche Urkunden kennt, weiß, daß man nie sagt — Hans der Steinmetzmeister — sondern Meister Hans der Steinmetz, magister Johannes lapidarius; sie sind einfache Meister in ihrem Handwerke.“ — Ferner auf S. 70: „setzte nämlich, wie dies in der That wahrscheinlich ist, die Kenntniss dieser Proportionslehre den Steinmetzen in den Stand, durch einfache Construction schön und praktisch bewährte Verhältnisse zu ermitteln, so war es keine so gar große Kunst, ein Gebäude zu errichten, welches den gewöhnlichen Ansprüchen an Schönheit und Haltbarkeit genügt, und wir finden dann eine genügende Erklärung für die Erscheinung, daß die Mehrzahl der im sog. gotischen Stile während des Mittelalters aufgeführten Gebäude, auch wenn sie nicht von hervorragenden Meistern, sondern von schlichten Handwerksmeistern errichtet sind, doch einen ästhetisch befriedigenden Eindruck hervorbringen, und daß bei ihnen allen Erfordernissen der Stabilität nach die besten Regeln der Baukunst genüge geschehen ist.“

Kann man mehr Mißverständnisse, Unrichtigkeiten und Ungereimtheiten in so wenig Seiten zusammendrängen? Kann ein Satz ist richtig oder auch nur einwandsfrei! An sich ist es schon befremdend, daß Prof. Schultz eine Menge Einzelheiten über die Stellung, das Leben und das Können der Baumeister jener Zeiten niederschreibt, nachdem er in seinem Aufsatz S. 51 selbst versichert: „Ueber das Leben und Schicksal dieser Meister ist uns sehr wenig überliefert.“ Da er keinerlei Belege beibringt, die zur Noth unter „sehr wenig überliefert“ zu rechnen wären, so kann man wohl annehmen, daß er nichts als eigene Vermuthungen aufgestellt hat. Wie sehr er sich dabei aber geirrt hat, wird später nachgewiesen werden.

Wohl angesteckt durch die unallseitige Wiederholung dieses „Steinmetzen“-Irrthums der Kunstschriststeller überschrieb erst kürzlich noch der Verfasser — anscheinend sogar selbst ein Baumeister — eines Lebensbildes des großen Baumeisters, des Freiherrn von Schmidt seinen Aufsatz „ein deutscher Steinmetz“. Freiherr von Schmidt hat in seinen Mußestunden auf dem Polytechnicum nebenher die Steinmetzkunst erlernt und hat seinen Lehrbrief gern gezeigt. Seine Zeit war so vollständig in dem Steinmetzenwahn befangen, daß er die mittelalterliche Baukunst von Grund auf nur erlassen zu können glaubte, wenn er als Steinmetz lernte. Was er später aber geworden ist, was er geschaffen und gebaut hat, ist ohne Zweifel nur dadurch möglich gewesen, daß er je jeder andere die Baukunst regelrecht erlernt hatte, seine Steinmetzkunst hat hierzu nichts beigetragen.

Zum vollen Verständniß des „Steinmetzenwahnes“ ist es zunächst nöthig, die beiden Fragen zu untersuchen: Was ist ein Steinmetz nach unserem heutigen Sprachgebrauch und was war er im Mittelalter?

Nach unserem heutigen Sprachgebrauch ist ein Steinmetz ein Arbeiter, der die Hausmaie zu Quadern verarbeitet oder Profile nach gegebenen Schablonen herstellt. Hierbei erfindet er keine einzige der Formen, die er ausführt, er arbeitet nach gegebener Schablone in rein mechanischer Weise und hat nur acht zu geben, daß er im rechten Winkel bleibt und nicht mehr oder weniger ausarbeitet, als es die Schablone verlangt. Seine Arbeit wird in der Regel nicht viel höher als die des Maurers bezahlt. Es ist eine schwere, langwierige Arbeit,

die von früh bis spät fleißig verrichtet werden muß, soll sie des nicht allen hohen Tagelohn einbringen. Die Hände macht sie unfähig zu leichter Arbeit, insbesondere unfähig zum Zeichnen. Der Lehrling, welcher das Steinmetzhandwerk erlernen will, braucht keinerlei Vorbildung außer der Volksschulbildung und besitzt sie auch nicht, abgesehen von Ausnahmefällen, die in jedem Fach vorkommen. Nach drei, allermeist vier Jahren, ist er üblicherweise Geselle und bleibt es sein Lebelang, wenn ihn nicht besonderes Geschick zum Vermetzer*) oder gar zum Steinmetzpolier aufsteigen läßt, oder Geldmittel zum Steinmetzmeister. Der Steinmetzpolier ist nichts weiter als derjenige Geselle, welcher die nötige Aufsicht führt, die Schablonen nach der ihm gegebenen Zeichnung herstellt, vor der Anfertigung der Werkstücke die Preise mit den Steinmetzen für den Meister vereinbart und vor der Entlohnung die Werkstücke nachmisst und prüft, ob sie gut und richtig angefertigt sind. Der Steinmetzmeister hat ebenfalls als Lehrling das Steinmetzhandwerk erlernt; da er jedoch in der Voraussetzung in die Lehre eintritt, daß er Steinmetzmeister werden soll, so besucht er während dieser Zeit, besonders im Winter, eine Handwerker- oder ähnliche Schule, auf welcher er etwas zeichnen, die allerersten Anfangsgründe der Geometrie usw. erlernt, Dinge, die der Steinmetz nicht kann. Dann ist er im Geschäft des Steinmetzmeisters tätig, lernt die Preise berechnen, Steine einkaufen usw. Später macht er sich selbständig. Das Entwerfen von Bauten ist ihm völlig fremd, die Ausführung von Bauten ebenso. Ja er versteht in der Regel so wenig von größeren und verwickelteren Bauzeichnungen, daß Steinmetzmeister, welche Steinmetzarbeiten für größere Bauten, wie Kirchen, Paläste, Rathhäuser usw. übernehmen, sich Architekten halten, damit diese ihnen die Zeichnungen austragen oder auch schon die Arbeitsangebote verständlich machen. So sehen wir wohl vielfach Architekten als Steinmetzmeister und zwar als hervorragende Meister auftreten, aber niemals Steinmetzmeister als Architekten. — Das ist das Steinmetzgewerbe.

Nach unserm heutigen Sprachgebrauch ist es also ein vollständig sinnloser Satz: Steinmetzen hätten die Kirchen, Paläste und Rathhäuser des Mittelalters gebaut. Die wenigen Schritte aus der Studirstube eines Kunstschriftstellers nach den nächsten Steinmetzwerkstätten würden ihm diese ganz einfachen und selbstverständlichen Dinge klären. Der Steinmetzmeister und gar erst die Steinmetzen würden verlegen bleiben auf die Frage, ob sie die Kirche entworfen hätten und ob sie diese bauten; ob sie die Profile nach freier Wahl ihrer Phantasie gezeichnet und erfunden hätten, die sie im Stein ausarbeiten, und ob sie sich für Baumeister hielten und glaubten, eine Kirche oder ein Rathhaus bauen zu können.

Wie war es nun im Mittelalter? Gab es auch da Leute wie unsere heutigen Steinmetzen? Selbstverständlich — sie hießen sogar ebenfalls Steinmetzen! Die Quadern und Profile an den Bauwerken sind ja vorhanden, die gerade so handwerksmäßig nach gegebener Schablone in schwerer Arbeit von früh bis spät hergestellt werden mußten und hergestellt worden sind, wie es noch heutezu Tage geschieht. Man sieht die Meißelschläge noch, man erkennt aus ihrer Art noch die Werkzeuge, die sie dabei geführt und die zumeist auch unsere Steinmetzen

nach heutezu Tage führen. Diese Unmassen Profile, diese tausend und abertausend Quadratmeter Quadern und Maßwerke legen das unwiderlegliche Zeugnis von ihrer einstigen Tätigkeit ab. Auch damals war der Steinmetz ein Handarbeiter, der von früh bis spät mechanisch ansarbeiten mußte, was andere erfunden und ihm vorgezeichnet hatten. Die Hand dieser Steinmetzen mußte aber im Mittelalter gerade so lange geschult werden als heutezu Tage d. h. mindestens vier Jahre, sollte sie gute Arbeit liefern und ihren Mann erziehen können. In den mittelalterlichen Bauhöfen dauerte die Lehrzeit sogar fünf Jahre.

Nun behaupten die Kunstschriftsteller, daß die mittelalterlichen Baumeister zuerst als Steinmetzen arbeiteten, dann „Polier“ wurden und, waren sie „geschickt“, zuletzt Bauten „leiteten“. Hörte der Bau auf und erhielten sie keinen neuen Bau, so traten sie wieder als Steinmetzen auf! Woher sie dabei die Baukunst erlernt haben sollten und wann, diese Frage drängt sich merkwürdigerweise keinem auf. Sie erachten das Bauen, das Können des Baumeisters für so gering, daß jeder bauen kann, wer will, Wilhelm der Eroberer oder Matthes der Steinmetz.

Genau so groß als der Unterschied zwischen einem Gerichtsschreiber und einem Juristen ist, oder zwischen einem Abschreiber und einem Schriftsteller, so groß ist der Unterschied zwischen einem Steinmetzen und einem Baumeister. Wenn ein Baumeister glaubte, Schreiber hätten die Kunstgeschichte verfaßt, die Kunstschriftsteller würden dringlichst für eine bessere allgemeine Bildung der Architekten eintreten. Wenn nun aber Kunstschriftsteller über Bauwerke jahrelang schreiben und dann immer noch glauben, alle diese Kunstwerke hätten die Steinmetzen errichtet, so darf man verlangen, daß das Studium der Kunstgeschichte auf den Universitäten vor allem damit beginne, den Studierenden einen genügenden Einblick in die Baukunst zu verschaffen, damit sie imstande sind, den Unterschied zwischen Baukunst und Bauhandwerk zu erfassen. In etwas können sich die Baumeister allerdings trösten. Nach ähnlicher Auffassung wie der geschilderten haben auch die Vertreter der Wissenschaft im Mittelalter sich hingeeignt und ihre Werke mit den gleichmäßigen schönen Schriftzeichen in Riesenfolianten niedergeschrieben und jahrelang bei dieser mechanischen Arbeit zugebracht! Daß diese Abschreiber, Handwerker der Schreibkunst, thaten, ja, daß diese Abschreiber höchstens noch die mit der Feder verzierten Initialen herstellen konnten, daß schon bei der feiglichen Initialen ihre Tätigkeit aufhören mußte, wie die Tätigkeit der Steinmetzen aufhört bei den feiglichen und bei den ornamentalen Darstellungen, daß dann der Miniaturmaler in Tätigkeit trat, ähnlich wie der Bildhauer am Bauwerk, das ist auch nur für den Techniker selbstverständlich.

Das Mittelalter erscheint deswegen nur so finster, weil undurchdringliche Finsternis sich zwischen ihm und den Augen derer gelagert hat, die es mit Aberglauben betrachten. Wenn man allein die Auffassungen über die mittelalterlichen Bauwerke, wie sie seit Anfang dieses Jahrhunderts sich nach einander in den Kunstgeschichtswerken abgelöst haben, in Gedanken vorüber ziehen läßt, dann wird man ohne Zweifel zu dieser Überzeugung kommen. Während jene mittelalterlichen Baumeister zielbewußt und mit kühner Berechnung Stein an Stein zu Rippen, Gärten und Kappen wölbten, um in schwindender Höhe die Dome und Münster zu überdecken, „abte“ der Anfang unseres Jahrhunderts darin nur träumerische Nachbildung germanischer

*) Der Vermetzer ist derjenige, welcher die fertigen Werkstücke auf dem Bau an die gehörigen Stellen kunstgerecht einsetzt, wie es die Zeichnungen des Baumeisters angeben.

Buchenwälder, deren Stämme die Säulen, deren Äste die Rippen seien. Zeichnungen, so glaubte man, hätten die Baumeister jener Zeit überhaupt nicht gefertigt. Sie gingen auf den Bauplatz hinaus und sagten den „Arbeitern“: setzt diesen Stein dahin, jenen dorthin. Woher hatten wohl diese Steine ihre Gestalt und fügten sich pafend und kunstvoll zum Ganzen? Nun, der Steinmetz hatte ja die Fülle seiner Phantasie walten lassen. Das Zeichnen beeinträchtigt angeblich ohnedies die Nativität, schädigt die Kunst, welche aus dem Volke herauswachsen muß und, soll etwas aus ihr werden, nicht durch „gelehrte Künstler“ als Sonderrecht ausgeübt werden darf.

Den Ausführungen Schnaase*) ist daher das später eingehender zu betrachtende Skizzenbuch des Wilars v. Honecort (1244) ein wenig unbequem. Denn es beweist auch dem Laien, daß die damaligen Baumeister, entgegen den Lehren der Kunstschriftsteller, zeichneten und zwar recht geschickt und an allem Antheil nehmend. Er trötet sich auf S. 122 wie folgt: „Es kann sein, daß Villard sich vor Anderen durch eine theoretische Richtung und bessere Vorbildung auszeichnete. (Woher weiß Schnaase, daß die anderen keine theoretische Richtung und keine solch gute Vorbildung hatten?) Vielleicht erklärt sich dadurch, wenn er nicht früh gestorben sein sollte, daß wir außer dem Dombau in Cambray von anderen bedeutenden Unternehmungen, bei welchen er mitwirkte, nichts wissen.“ Als ob wir von den wenigen bekannten Baumeistern jener Zeit überhaupt mehr als ein Werk ihrer Tätigkeit kennen, höchstens Peter von Montreux und vielleicht Liebigier ausgenommen. An diesem letzteren sucht er so nebenher die niedere Stellung jener Baumeister dadurch zu erklären, daß er mit besonderem scharfblickiger Liebigier von Li Bergier herleitet und meint, somit sei sein Vater ein Schläfer gewesen. Trotz des schäferlichen Vaters war aber auch Liebigier einer der sich durch „eine theoretische Richtung und bessere Vorbildung“ auszeichnete, wie seine Meisterwerke dem Fachmann erweisen. Diesen Kiesengeistern und unerreichten Baumeistern der Wende des XII. Jahrhunderts stellt Schnaase (S. 122) folgendes Zeugnis aus: „Sie waren schon strebende Künstler geworden, die sich alle erforderlichen Hilfsmittel zu verschaffen wußten, sich aus der Wissenschaft aneigneten, was ihnen nützlich war, offenen Sinn für die Schönheit der Natur hatten, aber doch stets mit handwerksmäßiger Treue und Sicherheit von dem Gegebenen ausgingen.“ So klar und sinnvoll wie dieser Schnaase'sche Satz ist ungefähr seine Ansicht über das Mittelalter überhaupt. — Wenn doch Schnaase jenes Gegebene und jene handwerksmäßige Treue und Sicherheit den Baumeistern begreiflich beschrieben und erklärt hätte, jedweder würde sie wieder üben, um solche Meisterwerke schaffen zu können.

Nicht die Erfordernisse, nicht reifer Bedacht zeitigten diese großartigen Grundrisse, es entstand alles „unbewußt“ wie ein Korallenfels, und Stück setzte sich an Stück bald hier bald dort an. Die Gestalt des Kathedralhauptes entstand als Nachahmung des Dornenkranzes Christi (*Mémorie, annuaire historique* 1838) oder als Strahlenkronen um den Hochaltar (Du Sommerard, l'art au moyen âge III. S. 113), oder als Nachahmung der heiligen Grabeskirche zu Jerusalem. Schließlich ist all' die Kunst der zauberhaften Hallen, der ragenden Thürme und des zier-

lichen Laubes, wie der stolzen Figuren nicht „gar so groß“, — Steinmetzen mit einem Receipt, einer Proportionslehre erschufen sie. Wie schade, daß dieses wunderthätige Receipt aus Tausend und einer Nacht verloren ist. Wie leicht ließen sich „se gar ohne Kunst“, die herrlichsten Werke sonst auch heute noch hervorzuhaben.

Prof. Schultz beruft sich bezüglich dieses Receptes auf Violett-le-Duc, dictionnaire raisonné de l'architecture Bd. VII, Artikel „ohne“. Er behauptet, es hätte die Steinmetzen beflüht „ohne gar so große Kunst“ Gebäude aufzuführen zu können, die einerseits „einen ästhetisch befriedigenden Eindruck hervorbrachten“ und die anderseits allen Erfordernissen der Stabilität nach den besten Regeln der Baukunst* genügten. Nun kommt im ganzen Artikel proportion (Bd. VII, S. 532 u. f.) das Wort *stabilité* nur in folgendem Zusammenhang vor (S. 534): „Des proportions en architecture s'établissent d'abord sur les lois de la stabilité et les lois de la stabilité dérivent de la géométrie. Un triangle est une figure entièrement satisfaisante, parfaite, en ce qu'elle donne l'idée la plus exacte de la stabilité. Les Égyptiens, les Grecs, sont partis de là, et plus tard les architectes du moyen âge n'ont pas fait autre chose.“ (Verhältnisse in der Baukunst gründen sich zöherst auf die Gesetze der Stabilität, und die Gesetze der Stabilität leiten sich aus der Geometrie her. Ein Dreieck ist eine vollständig befriedigende Figur, vollendet insofern, als sie die deutlichste Vorstellung der Stabilität erweckt. Die Ägypter, die Griechen sind von da ausgegangen, und später haben die Architekten des Mittelalters nichts anderes gethan.) Was Violett unter Stabilität versteht, dürfte doch klar sein. Nicht die Fähigkeit des Gebäudes, zu „halten“, sondern, daß es dem Auge einen standfähigen Eindruck macht. Dann fährt er fort: „C'est au moyen des triangles qu'ils ont d'abord établi leurs règles de proportions parce qu'ainsi ces proportions étaient soumises aux lois de la stabilité.“ (Mit Hilfe der Dreiecke haben sie zöherst ihre Gesetze über Verhältnisse aufgestellt, weil so diese Verhältnisse den Gesetzen der Stabilität unterworfen waren.) „Il est évident, schreibt er einige Zeilen später, que tout édifice inscrit dans l'un de ces trois triangles (le triangle isocèle rectangle, le triangle isocèle équilatéral, le triangle équilatéral) accusera tout d'abord une stabilité parfaite, que toutes les fois qu'en pourra rappeler par des points sensibles à l'œil l'inclinaison des lignes de ces triangles on soumettra le tracé d'un édifice aux conditions apparentes de stabilité. Si des portions de cercle inscrites ces triangles, les courbes données auront également une apparence de stabilité.“ (Es ist klar, daß jedes Gebäude, welches in eins dieser drei Dreiecke eingeschrieben ist, — nämlich das gleichschenklige rechtwinklige, das gleichschenklige ägyptische und das gleichseitige, — vor allen den Eindruck einer vollständigen Stabilität machen wird. Daß allemal, wenn man die Neigung der Linien dieser Dreiecke durch Punkte, die sich dem Auge kenntlich machen, hervorbringen kann, man den Rifs eines Gebäudes den augenscheinlichen Bedingungen der Stabilität unterwerfen wird. Wenn Kreistheile in diese Dreiecke eingeschrieben sind, werden die Curven gleicherweise das Aussehen der Stabilität besitzen.) — Aber zu „halten“ braucht deswegen weder das Gebäude noch diese Bögen! So steht im ganzen Aufsatz proportion und im ganzen Violett vor allem nichts, wie man mit Hilfe einer „Proportionslehre“ die Haltbarkeit eines Gebäudes erzielen konnte.

*) Geschichte der bildenden Künste unter Beihilfe von Dr. Woltmann.

Aber auch von der Leichtigkeit der Anwendung dieser Proportionslehre oder gar von der Möglichkeit, das „Steinmetzen ohne gar so große Kunst“ dieses Recept verwenden, vollendet schöne Verhältnisse schaffen und so ausgezeichnete Baumeister werden könnten, steht nichts darin. Im Gegentheil, erst muß man den Riß anfertigen auf Grund der Kenntnisse, die nur der Baumeister besitzt, und dann oder dabei muß man besonders ins Auge fallende Punkte so anordnen versuchen, daß sie auf den angegebenen Dreiecksalinien liegen, ein Verfahren, „dont l'étude demande une grande attention“, wie Viollet S. 534 schreibt. Viollet leitet außerdem seinen Ansatz mit einer Abweisung Quatremère de Quincy's ein, der ziemlich das von den Griechen behauptet, was Prof. Scholtz von dem Mittelalter meint, indem er S. 532 schreibt: „Les proportions en architecture n'impliquent nullement des rapports fixes, constamment les mêmes, entre des parties qui animent une fin déterminée, mais au contraire des rapports variables en vue d'obtenir une échelle harmonique.“ (Die Verhältnisse in der Architektur bergen durchaus nicht feste Beziehungen, die beständig die gleichen sind, zwischen Theilen, die einen bestimmten Zweck haben, sondern im Gegentheil veränderliche Beziehungen, um ein harmonisches Maß zu erhalten.)

Das, was Viollet lehrt, ist in kurzen Worten folgendes. Man entwirft etwa einen Kirchenquerschnitt folgendermaßen: Die Breite des Mittelschiffes wird festgestellt (durch das Bedürfnis) z. B. auf 10 m, dann bestimmt man die erforderliche Mauerstärke (das Erfordernis muß man wissen d. h. gelernt haben) wenn möglich so, daß sie einen bestimmten Theil von 10 m ausmacht, also hier 1 m. Die Seitenschiffbreite vielleicht 5 m, die Mauer mit Strebepfeilern 2 m usw. Dann sucht man die inneren Capitele, Bögen usw. auf Linien anzuordnen, welche einem der obengenannten drei Dreiecke angehören; geht der eine Punkt nicht auf solcher Linie festzulegen, so ein anderer. Es ist dies dem freien künstlerischen Ermessen ebenso überlassen, wie bei dem Entwerfen ohne diese Hilfslinien, wenn man sich allein auf sein Auge verläßt. Als die Baukünstler mit der Vernichtung des Wohlstandes der Völker, wie wir sehen werden, später verschwanden, stellten an ihrer Stelle die Handwerksmeister die Nutzbauten her. Sie, die in den Läden ihrer Zünfte die Zeichnungen und Ueberlieferungen der Architekten bewahrten und mit ihrer geringen geistigen wie fachlichen Bildung und ihren mangelnden Kenntnissen erforderlichen Falles nachzumachen versuchten, was jene frei erfunden hatten, sie erblickten in diesen Hilfslinien das Wesen des Könnens ihrer Vorgänger, sie bewahrten es ehrfurchtsvoll und abergläubisch als Geheimniß der Kunst. Des Zirkels Maß und der Faden Gerechtigkeit, und wie diese unverständlichen und geheimnißräuberischen Redensarten alle lauten, mußte das künstlerische Können ersetzen. Dann auch entstanden erst jene „Steinmetzkunststücke“ und Handwerksstücke, welche oft Freunde der Gotik als höchst blöthes nachahmenswerthes Können und reizvolle Naivität erscheinen. Jedes Fenster erhielt ein anderes, meistens höchst unschön zusammengewurgenes Maßwerk, jedes Gewölbe andere unvernünftige und verwirrte Rippenverlegungen; ein wirkungsloser Faden- und Fächelkranz mit verkraupfeter Korbblättern wurde ohne Sinn und Verstand überall als Verlegenheitszierde angeklebt, und end- und geistloses Maßwerk und Stabwerk ersetzte das prägende Laub ihrer Vorgänger, der Künstler der

Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

Frühzeit, der Baumeister, die alles erfunden und frei erschaffen hatten.

Das wanderwirkende Recept entspricht ungefähr dem Hilfsmittel beim Zeichnen von Renaissanceprofilen, wenn man sich dabei der bekannten Hilfslinie unter 45° bedient. Durch diese ist weder die Höhe der einzelnen Glieder festgelegt, noch die Ausladung des ganzen Gesimmes, und doch erhält man schneller und sicherer befriedigende Verhältnisse des ganzen Profils vermittelt dieser Hilfslinie, als wenn man das Profil ohne diesen Anhalt fürs Auge zeichnet. Da wäre doch die prächtige Renaissance noch viel leichter von Steinmetzen auszuüben ohne „so gar große Kunst“, und der Steinmetz könnte „die Fülle seiner Phantasie bei den einzelnen der von ihm zu bearbeitenden Werkstücke walten lassen“.

Ja in der That, bei der Antike und Renaissance haben wir ein Recept, wie man „Säulen, Architrave und Gesimme, Fensterlöcher und ihre Umrahmungen zeichnen kann — ohne so gar große Kunst. Nur ein klein wenig Gedächtnis gehört dazu, über das jeder „Steinmetz“ allenfalls verfügt, und man weiß genau alle Partes und Modal auswendig, mit deren Hilfe man unfehlbar alle obengenannten Dinge in vollendeten Verhältnissen wieder zu Papier bringen kann. Warum sehen wir denn heute nicht die Steinmetzen oder sonst beliebige Leute mit diesem allbekannten Recepte ausgerüstet, so gar leicht Monumente, Kirchen und Paläste bauen? Hier handelt es sich doch um eine wirkliche Proportionslehre, da sie feste Regeln in Zahlen ausgedrückt giebt, für alle Fälle in gleicher Weise anwendbar, kein tausendfältig veränderliches und auch jedesmal sich veränderndes Verfahren, wie es nach Viollet im Mittelalter gebräuchlich war.

Die Sache verhält sich eben so, daß man erst zeichnen können, darauf „die besten Regeln der Baukunst“ erlernen und die tausendfältigen Formen der Baukunst sich zu eigen machen muß, um dann erst entwerfen und sich dieser Hilfsmittel bedienen zu können. Das heißt, man muß eben fertiger Baumeister sein, ehe man diese wunderthätige Proportionslehre benutzen kann.

Gleich bei dem ersten Beispiel, das Viollet-le-Duc als Beweis für seine Lehre anführt, S. Saturnin zu Toulouse, wo er dies Recept anfühen und ihnen klärlichtest veranschaulicht, bemerkt er nicht etwa, daß nichts leichter als dies Verfahren sei und daß dies Meisterwerk ein Steinmetz ohne gar so große Kunst fertig gebracht haben könnte; sondern er schreibt (S. 543): „Tout cela dénote évidemment un art très-savant, une étude approfondie des effets, des connaissances supérieures, une expérience consommée.“ (Alles dies bezeugt klar eine sehr gelehrte Kunst, ein tiefgehendes Studium der Wirkungen, höhere Kenntnisse, eine vollendete Erfahrung.) Wie konnte sich Prof. Scholtz da wohl auf Viollet berufen! Von der Kathedrale von Beauvais, die er als ganz nach diesem Recept gezeichnet hervorhebt, sagt Viollet (S. 549): „des désordres provenant de la mauvaise exécution . . . détruisent en grande partie l'effet vraiment prodigieux que produisait cet immense vaisseau, si bien conçu théoriquement et tracé par un homme de génie . . .“ (S. 550): „D'ailleurs, l'emploi de ces méthodes géométriques n'était pas, répétons-le, une formule invariable. c'était un moyen propre à obtenir les combinaisons les plus variées.“ (Unglücksfälle, die von schlechter Ausführung herrührten, zerstörten größtentheils die wahrhaft wunderbare Wirkung, die dieses riesige Schiff

hervorbrachte, das theoretisch so gut erfunden und von einem Mann von Genie gezeichnet worden ist. . . . Uebrigens wiederholen wir, der Gebrauch dieser geometrischen Methoden war nicht eine unveränderliche Formel, es war ein Mittel, geeignet, die verschiedensten Lösungen zu erhalten.)

Ich möchte übrigens hinzusetzen, daß uns heutzutage diese Regeln wenig helfen. Unsere Kirchen, und um diese handelt es sich heutzutage bei gotischen Bauten hauptsächlich, sind so durch Geldknappheit, Platzmangel, verhältnißmäßige Kleinheit und tausenderlei Beschränkungen zu Bedürfnisbauten herabgedrückt, daß man diese Hilfsmittel kaum anwenden kann. Unseren Bauten geht es ganz so, wie es Viollet bei der Kathedrale von Bourges annimmt, deren Hochschiff nach ihm wegen Geldmangels nicht diejenige Höhe erhalten konnte, die nach dem Hilfsreichthum notwendig war. Wie wenig aber diese Proportionslehre dem Nichtbegabten nützt, das hat Viollet selbst genugsam bewiesen: er hat in seinen Bauten weniger befriedigendes hinterlassen als in seinen Veröffentlichungen, in denen er mit der Feder wie mit dem Stift alle um Riesengänge übertrug.

Wenn so einerseits die Berufung auf Viollets Proportionslehre als ganz hinfällig erwiesen ist, so kann es andererseits überhaupt kein solches Recept geben, das den Handwerker, den Steinmetzen befähigt, ohne die Baukunst gelernt zu haben, die Baukunst zu üben. Wer solches annimmt, hat weder nach der Seite der Kunst noch der Technik auch nur im entferntesten eine Vorstellung, welcher Schatz von Kenntnissen und Fertigkeiten erworben werden muß, ehe man die Baukunst ausüben kann. Sehen wir einmal näher zu, wie man sich heutzutage diese Kunst aneignet und wie langer Zeit man dazu bedarf.

Es giebt in der Hauptsache zwei Wege. Entweder besucht der Baukunstsufficiante eine technische Hochschule, Bauakademie, Bauerschule, école des beaux arts usw. oder eine Baugewerkschule. Im ersten Falle muß er entweder eine Vorbildung auf einer der höheren Staatschulen genossen oder die Baugewerkschule schon hinter sich haben, soll er die Vorträge der Hochschule mit Nutzen hören und an den Übungen im Zeichnen und Entwerfen mit Erfolg Theil nehmen können. Erst nach jahrelanger Vorbildung also kann der angehende Baukünstler die Hochschule beziehen, die er nater drei bis vier Jahren fleißigsten Studiums nicht verlassen kann, weil er nur halbwegs Herr der Technik und der Kunst geworden sein. Doch auch dann ist er kein fertiger Baumeister. Mindestens hat er acht Jahre fleißigst zu lernen, zu zeichnen und zu entwerfen, ehe er die für einen Baukünstler erforderlichen Fähigkeiten und Kenntnisse erworben hat. — Und der mittelalterliche Steinmetz lernte das alles und das Steinmetzgewerbe noch dazu innerhalb fünf Jahre! Glückliche begabte Zeit! Finster verdammte Jetztzeit!

Die Erziehung auf der Baugewerkschule allein — ohne Besuch einer technischen Hochschule — genießen die Handwerksmeister des Baufaches, das sind heutzutage hauptsächlich der Mauermeister und der Zimmermeister. Diese können dann wohl bauen, schwierigere und umfangreichere Constructionen jedoch sind ihnen fremd und nicht möglich, die Kunst aber ist ihnen gänzlich fremd. Aber sie besitzen die erforderlichen Vorkenntnisse. Liegt in ihnen daher der göttliche Funke der Kunst, und bietet sich ihnen die Möglichkeit, auf Bauten und in baukünstlerischen Werkstätten oder in den Freistunden für sich das nachzuholen, was sie sonst auf der hohen Schule

gelernt hätten, so können auch sie Baukünstler werden. Doch ist dieser Weg, der ausnahmsweise nur begangen wird, der schwerere und jedenfalls nicht der kürzere. Denn auf dem Ban muß der Gehülfe des Baumeisters Woche um Woche Dinge zeichnen und Angelegenheiten bearbeiten, die ihn keinen Schritt vorwärts auf dem Wege zur Kunst bringen. Er lernt nicht planmäßig hintereinander, wie im geregelten Unterricht, sondern es tritt ihm zufällig, wie es der Bau mit sich bringt, bald dieses, bald jenes Gebiet entgegen, das ihm fremd ist, und das er nun erst kennen lernt. Und vieles bleibt ihm weiterhin fremd; so lernt er in Jahren erst, was er in geregelter Schule sich in Monaten zu eigen machte. Doch das ist, wie gesagt, in Deutschland, Oesterreich, Frankreich der Ausnahmeweg, um Baukünstler zu werden. In England ist er allerdings mehr üblich, doch drängt dort alles darauf hin, ihn zu verlassen. Und tatsächlich sind die Engländer auch nicht schneller am Ziel, als alle anderen Völker, auch dort bedarf der Jünger der Baukunst mindestens eines Jahrzehnts, um sich die für einen Baumeister erforderlichen Fähigkeiten und Kenntnisse zu erwerben.

Nun wissen wir aber aus den Urkunden, daß auch im Mittelalter die Steinmetzen nach ihrer fünfjährigen Lehrzeit keineswegs Baumeister waren. Die Kunstschriftsteller haben zwar mit löblichem Fleiße alles beigebracht, was sich über die Steinmetzen des ausgehenden Mittelalters finden liefs und Bibliotheken darüber geschrieben. Aber der Schluss, den sie beständig daraus gezogen haben, daß diese Steinmetzen, wenn sie Polier geworden und geschickt waren, auch zugleich Baumeister waren, wird durch diese Urkunden nicht im mindesten gerechtfertigt. Das Gegenheil davon, wie wir gleich sehen werden, steht klar darin, und nur eine durch keinerlei fachliche Kenntniss getrübt Einbildungskraft konnte auf solche Schlüsse verfallen.

Da ist zunächst die Steinmetzordnung vom Jahre 1459 vorhanden, welche eine Versammlung von Steinmetzen „vier Wochen nach Ostern“ zu Regensburg vereinbart, um die gesunkene Zucht innerhalb der Steinmetzen der Bauhütten wieder zu heben.*) Die Steinmetzmeister nebst ihren Steinmetzen, welche sich in den Städten fest als Handwerker niedergelassen hatten, waren wie die übrigen Handwerker und Gewerbetreibenden in Zünften vereinigt. Ueber diese ist wenig erhalten. Dagegen hatten sich die Steinmetzen der Bauhütten, welche unmittelbar unter den Baumeistern arbeiteten, selbständig untereinander zusammengeschlossen, weil die Baumeister den Steinmetzzünften nicht angehörten und ihrer geringen Zahl wegen auch selbst keine Zunft bilden konnten. Diese Steinmetzen waren also zunftslos und enthielten des festen Rückhaltes, den eine Zunft gewährte, und der unter den damaligen Verhältnissen notwendig war. Als die großen Baumeister allmählich verschwand, blieben die Bauhütten zurück und besorgten als Handwerksmeister, so gut und so schlecht es ging, die sich einstellenden Bauten. Je länger diese Bauhütten ohne Baumeister waren, um so weniger Grund sie daher zu einem gesonderten Bestehen gegenüber der Steinmetz- und Maurerzunft hatten, desto krampfhafter war ihr Bemühen, mit allerlei Geheimnissen ihr Können als etwas Besonderes hinzustellen.

Zu dem wenigen bemerkenswerthen, was aus dieser Ordnung von 1459 herrorgeht, gehört, daß sie darauf hielten, daß alles

*) Nach Dr. Ferdinand Janner: Die Bauhütten des Deutschen Mittelalters, Leipzig 1876. S. 54 u. f.

„in Tagelohn“ nicht „in Verding“ hergestellt werde, und daß jeder Steinmetz fünf Jahre als „Diener“ lernen müsse, ehe er Geselle „ehrbarer Steinmetz“ wird. Um Polier zu werden, mußte er dann mindestens ein Jahr „gewandt“ haben. Was zum „Meister“ erforderlich war, bleibt unklar, wohl nur, daß der Geselle beirathete und sich selbständig machte. Nicht einmal über das Gesellenstück oder das, was ein Geselle nach fünf Jahren Lehrzeit fachlich können und wissen mußte, wird etwas festgesetzt. Die ganze geistige Unbildung des Handwerkers athmet aus den schlecht stilisirten Geboten und Verboten gegen den Brodneid, die böse Nachrede, das lichterliche Leben usw. Sie sind aber hier, wo sie „sittlich“ sprechen, ehrlich — sie nennen ihr Steinmetzgewerbe nicht eine Kunst, sondern — Handwerk. Nur am Schlufs, in einer lolpreisenden Bemerkung taucht einmal das Wort Kunst auf. Das hätte doch wohl etwas stutzig machen dürfen. Ueberdies ist aber beständig in dieser „Ordnung“ vom Werkmann, dem Meister, Parlier, Gesellen und dem Diener die Rede. Diesem „Werkmann“ ist in Artikel 24*) ganz deutlich eine Stellung über den Steinmetzmeistern zuerkant, denn dort heifst es: Es soll auch ein jeglich Werkmann, der hütten führung (Arbeit) bett, dem diser ordnung geschrift und Gewalt befohlen wurt, in jeglicher gegene alle Spenne (Streitigkeiten) und Sachen, die Steinwerks herieren siet, Gewalt und mach haben, fürzunemen und Stroffen in siner Gebiet, und sollent Inne des alle Meister, Parlierer und Diener Gehorsam sin.

Während aber nirgend ersichtlich ist, daß der Geselle noch zu lernen hätte, um Meister zu werden, wenn er nur ein Jahr mindestens gewandt hat und Polier geworden ist, so ist in Artikel 25 bestimmt: Hette auch ein Geselle gewandt und sich steinwerks gebrucht und ist auch vor in diser ordnung: woltte der einem Werkmann dienen um bettelich Stüke; so soll ihm doch der selb Werkmann und Meister mit unter zweige Joren uff nemen ungewerlich. (Hier, wo Werkmann und Meister eine Person bedeutet, ist das Wort nicht gebraucht — in den übrigen Artikeln, wo es sich um Werkmann oder Steinmetzmeister handelt, ist daher immer Werkmann oder Meister geschrieben.)

Also unter zwei Jahre konnte der gewandte Steinmetzgeselle auch damals nichts vom Bauhandwerk erlernen. Denn daß es sich darum handelte, werden wir gleich sehen. Der Artikel 12 bestimmt: Item wer es auch, daßs sich geheimer, wer der were, steinwerks zu massen oder vom uszuge enemen woltte, das er sich nit veruuste, us die grunde zu nehmen und der auch keinem Werkmann darumb gedient, noch sich Hütte führung mit gebrucht hett; der soll sich der Stük nit anemen, in keinem Wegk. Woltte sich aber einer solches underziehen; so soll kein Geselle nit by Im stan, noch in sin führung mit ziehen, usob daßs die Hera nit zu untzholichen costen kument durch einen solichen unwissenen Meister. — Also auch im Mittelalter konnte der Steinmetzmeister nicht lauen. Diese so klare Unterscheidung in der Steinmetzordnung selbst haben aber die Kunstschriftsteller nicht einmal gesehen.**)

Wenn wir bisher nachgewiesen haben, daß einmal Steinmetzen nach unserem heutigen Sprachgebrauch und auf Grund

ihrer heutigen Erziehung, ihres heutigen Könnens und ihrer Beschäftigung unfähig sind, Bauwerke, auch nicht die gewöhnlichen Nutzbauten, zu schaffen, daß ferner die Steinmetzen im Mittelalter genau solche Leute, wie unsere heutigen Steinmetzen waren, mit fast derselben handwerklichen Erziehung, wenn wir fernerhin nachgewiesen haben, daßs in der Jetztzeit etwa zehn Jahre eines geregelten Ausbildungsganges erforderlich sind, um die Kenntnisse und Fertigkeiten eines Baumeisters zu erwerben, so ist für den Fachmann wie für jeden mit gesundem Menschenverstand begabten Nichtfachmann bewiesen, daßs auch im Mittelalter als Urheber der stolzen Bauwerke Männer gelebt haben müssen, welche besonders dazu erzogen waren, Bauwerke zu entwerfen und zu errichten, und daßs diese Männer, diese Baumeister, eine von der heutigen nicht besonders abweichende, jedenfalls gerade so lang dauernde Erziehung genossen haben müssen, ehe sie alle Fähigkeiten ausgebildet und alle Kenntnisse und Fertigkeiten eines Baumeisters sich erworben haben konnten, da die Menschen im Mittelalter nicht leichter und schneller lernten als heutzutage. Die Menschen jener Zeit übertrugen die heutigen nicht am zehnfachen Kopfe, sie erlernten nicht in einem Jahr das, wozu wir heute der zehnfachen Zeit bedürfen.

Damals lernten die Juristen und die Theologen gerade so fleißig und so lange als heutzutage; auch die Aerzte und Philosophen erwarben ihre Kenntnisse nicht in einem Jahre, nachdem sie etwa vorher irgend ein Handwerk betrieben hatten, das in entfernter Beziehung zu ihrem Können stand.

Für alle gab es Schulen, wie heutzutage, für alle gab es sogar Prüfungen, wie heutzutage. Jedes Gewerbe, jede Zunft hatte ihre Prüfung, das Meisterstück, und nur für die Baumeister soll es weder Schulen noch Prüfungen gegeben haben? Nur die Baukunst, die wohl von allen Künsten und Wissenschaften zu jener Zeit ihre höchste Blüthe entfaltete, die jener Zeit fast den Stempel „der Zeit des Bauens“ aufdrückte, nur sie sollte man in jener Zeit nicht haben zu erlernen brauchen? Arbeiter eines Handwerks, das so lose mit der Baukunst zusammenhängt, wie etwa die Büchsenmacherei mit der Kriegsführung oder die Schreibkunst mit jeder Wissenschaft, hätten sie üben können, ohne sie zu erlernen?

Der übliche Ausdruck „die Steinmetzkunst“ verleitet diese Schriftsteller vielleicht dazu, eine wirkliche Kunst dahinter zu vermuten. Im Mittelalter nannte aber jeder Handwerker, der Leineweber wie der Wollenweber, sein Handwerk, um es zu rühmen, eine Kunst; l'arte de la lana, l'università de la lana schreibt der wortwärtige Italiener. Artes liberales, die freien Künste hießen sämtliche Wissenschaften. Trotzdem gab es wie heutzutage eine Kunst, die allein der Baumeister übte, die Baukunst, deren Beherrschung allein damals wie heute ihre Jünger befähigte, jene Meisterwerke zu schaffen, die das Staunen und die Bewunderung der Jahrhunderte, das Entzücken und die Begeisterung folgender Geschlechter gewesen sind und bleiben werden.

Die Baukunst ist die Blüthe des Wohlstandes der Völker; sie verschwindet mit dieser, und nur das Bauhandwerk bleibt zurück, um die Nutzbauten zu errichten, wenn der Reichtum versiegt, und Kriege die Länder und Völker zerstören und verwüsten. So giebt es Zeiten, in denen bei manchen Völkern gar keine Baumeister, nur Handwerksmeister vorhanden gewesen sind. (Selbst in Deutschland liegt die Zeit nicht weit hinter uns, wo

*) Nach Janczors Einteilung in den angeführten Buch: Die Baubüsten des Deutschen Mittelalters, S. 258.

**) Wie man Werkmann wird, davon steht in der ganzen Steinmetzordnung nichts erwähnt — das schafft aber den Werkmann, den Baumeister der Späzeit, nicht aus der Welt.

man die Baumeister an den Fingern herzählen konnte.) Solchen Bauten sieht man die handwerkliche Herkunft dann auch an — das sind weder stolze Kunstwerke, wie die Kathedralen und Kirchen der guten Zeit des Mittelalters, noch kühne, nach den besten Regeln der Baukunst hergestellte Constructionen. Das sind viele Bauten der ausgehenden Hochgothik und der Spätgothik — das ist insbesondere die übergroße Mehrzahl der italienischen mittelalterlichen Bauten, denen man fast in jedem Striche entweder die handwerkliche Herkunft ansieht, oder die sich in ihren ungerechten constructiven und künstlerischen Anordnungen als die Kinder von dilettantirenden Bildhauern und Malern auf den ersten Blick erweisen. Diese Handwerker und Dilettanten oder nach Prof. Schultz — diese „selbstbewußten italienischen Künstler“ setzen dann auf ihre „Kunstwerke“ auch ihre Namen und verherrlichten öfters in langen, zum Theil ruhmredigen Inschriften ihre Thätigkeit. Solche italienischen Künstler ließen es sich aber auch gefallen, trotz ihres Selbstbewußtseins, daß die Leineweber oder sonstige städtische Machthaber abstimmen, ob dieses oder jenes Capitell ausgeführt werden, ob jener Pfeiler oder ein anderer fundirt werden sollte, ob der Thurm 100 oder 200 Fuß Höhe zu erhalten habe und dergleichen.

Was sich selbst ein Francesco Talenti bieten lassen mußte und bieten ließ (wahrscheinlich weil er arm war), ersieht man aus der Niederschrift des Provveditore Filippo Marsili veröffentlicht von Cesare Guasti in: Santa Maria del Fiore, la costruzione della chiesa e del campanile, Firenze, Ricci 1887 S. 140 u. f.

Die Zunft der Wellenweber hatte die Ausführung des Florentiner Domes von der Bürgerschaft übertragen erhalten. Diese Wellenweber wählten aus ihrer Mitte vier operai, welche den Ausschuss bildeten. Damit jeder womöglich zu dieser Ehre kam, mußten alle drei Monat zwei operai ausscheiden, und zwei neue erwählt werden. Als ständige Mittelsperson zwischen dem Baumeister, capo maestro Francesco Talenti, und diesem so veränderlichen Ausschusse war ein provveditore Filippo Marsili angestellt, welchem der Baumeister alle seine Wünsche vortragen mußte, und welcher zum Anfang jeder neuen Arbeit oder über die Gestalt aller Theile des Erbaubnis und das Einverständnis der vier Wellenweber operai einholen mußte. Wenn es nicht glücklicherweise außer jedem Bereich der Wahrscheinlichkeit wäre, daß die Wellenweber ihre Entscheidungen, die da verzeichnet sind, aus fachmännischer Sachkenntnis trafen, dann würden die Kunstschriststeller den Wellenwebern ein hohes Lob anstimmen über die selbstlose Hingebung, die große Umsicht, das stündliche Eingreifen, das Bestellen von Winden, Marmor, Thran und Unschlitt usw. und würden behaupten, nicht dem Dombaumeister vertraute man im Mittelalter die oberste Bauleitung an, sondern dem Canonicus.

Daß es sich dabei thatsächlich um bloße Wichtigthuerei handelt, gerade so wie heutzutage z. B. bei den Kirchenvorständen, die sich zum größten Theile aus Handwerkern und Unterbeamten zusammensetzen, die nun endlich einmal über die Verwendung hoher Summen zu bestimmen haben und ihre Sachkenntnis und Umsicht leuchten lassen wollen — ist selbstverständlich, und ein jeder Baumeister, der für Kirchenvorstände heutzutage laut, wird sich in die wenig beneidenswerthe Lage des armen Francesco genugsam hineinversetzen können. In der Niederschrift Marsili's heißt es:

Im Namen Gottes. Am 26. Juli (1357).

Montagn.

Zugegen waren die unterzeichneten Meister, auf Verlangen der genannten Operai, um zu sehen, was zu thun sei, um die Säulen, welche im Innern der Kirche errichtet werden sollen, schön zu machen, da Andrea Archagnolo ein Gipsmodell dazu gemacht hat und der Baumeister Francesco ein anderes und noch zwei Zeichnungen, eine in der Capelle, wo man arbeitet, und die andere im Hof. Frate Jacopo di San Marco rath zu dem, das in der Capelle auf dem Säulenstücke gezeichnet ist, mit Ausnahme der bottacci (?) die fehlerhaft, da sie zu weit vorspringen, auch hat es einen Fehler an den Ecken der Säulen-Ansicht, welche zu schlecht gearbeitet sind. Und er sagte, daß das Capitell vor allem 33 Ellen hoch sitzen müsse und nicht die ganze Säule, sondern nur $\frac{3}{4}$ zu umfassen brauche.

Die Fortsetzung sei in der Ursprache gegeben, da die Niederschrift zu köstlich ist.

Frato Tommaso d'Ognessanti consigliò, quanto al frusto della colonna di quello disengnamento facto per Andrea Archagnolo, perchè gli pare abia più ragione di maestro di colonna che nulla altra.

Neri di Fieravante consigliò di quello d'Andrea per più bello e più ispacciativo lavoro, senza darvi alcuna correctione od arrota, se non dove facesse bisogno.

Giovanni di Lapo Ghini consigliò, che non gliene piacesse niuno de' predetti disengnamenti, e che proferà di farne uno egli più bello, secondo lui (der schmutzige Concurrent).

Francescho del Coro consigliò del disengnamento ch'è nella chapello dove si lavora, correggendo i venibri de' canti che sono piccholi; e di che dice di meglio pensarli, e ragionarne con maestro Ambrugio et Agnolo suo genero.

Benozzo di Niccolò consigliò di quello dell' Archagnolo per più bello e che occuperà meno all' occhio che non fareb' il lavoro quadro, e che nel lavoro di Francesco del gesso à troppi lavori.

Giovanni Fetto consigliò di quello disengnamento del gesso ch'è facto Andrea Archagnolo, perchè gli pare chiesa di meno vilume (?) e di meno ingonbrio della chiesa, senza darvi alcuna arrota o correctione.

Cittadino (?) Riccardo di Franceschino de gli Albizi consigliò di quello dell' Archagnolo per più bello lavoro e per più presto e di meno costo e più legiadro.

Die vier Wellenweber beschließen nun auch am 3. August, Donnerstag, 1357, welches die schönste Siule ist.

I predetti operai ebano a deliberare qual fosse più bella e più forte e più laudabile colonna, o una fatta di nuovo di gesso per Francesco Talenti, o quella che qua dinanzi si prese dell' Archagnolo, o uno modano in uno pezo di mattone dato per Jacopo di Lapo Chavacciani.

Sie finden nun doch die von Talenti am schönsten. Und nun muß das Modell ausgestellt und darüber geschrieben werden, jeder möge sein Urtheil abgeben:

Che e' si faccia uno pilastro di mattoni murato in quella altera che basti, sul primo pilastro fondato, e che la detta colonna di gesso vi si pongua su; e che iscritto vi sia a più con lettere grosse, che qualunque persona volesse apervi alchuno difetto debia fra otto di venire agli operai o ad altri per loro a dirne l'animo suo, e sarà udito graziosamente (!!!).

E comandarono che io Filippo mandasi a bocca il messo dell' opera a tutti i maestri religiosi e secolari di Firenze

significando loro il detto partito preso della colonna, preghandoli che e' vegniano a vedere se per loro vi sapene.

E comandarono che la detta colonna del gesso si compiesse tutta intorno come ella è dalle due faccie.

E comandarono a Francesco che in sul detto primo pilastro fondato intagliasse cogli scharpelli il modello della bagia della sopradetta colonna.

E che nelle sopradette lettere anche sia iscritto, che chiunque ne vuole in sonno vegnia a patteggiarsi.

Man machte also Zeichnungen, dann Modelle und zwar in verkleinertem Maßstab und in natürlicher Größe — aus Holz, Gips und Ziegeln! Und die gotischen Bildhauer sollen nach den Kunstschriftstälern nicht nach Modellen sondern nach Zeichnungen gearbeitet haben! — Das waren nach Herrn Professor Schultz die „selbstbewußten italienischen Künstler“!

Unsere heutigen Baumeister enthalten sich ebenfalls dieser italienischen Ruhmredigkeit, auch sie wagen es kann, ihre Werke mit ihren Namen zu bezeichnen, ohne aber damit zu beweisen, daß sie Handwerksmeister sind, daß sie sich nur als solche fühlen!

Warum aber wird im Mittelalter so häufig den Baumeistern die Benennung lapicida beigelegt?

Die Ziegeln waren im Mittelalter auch nicht annähernd so allgemein verwendet, wie heutzutage. Meist war bei den Monumenten die Außen- und Innenhaut der Mauer aus Schnittsteinen hergestellt, und das Innere derselben durch eine Art Beton aus kleinen Steinen und Mörtel ausgefüllt. Die Schnittsteine stellte der Steinmetz her, er versetzte sie auch, also blieb höchstens der Beton für den Maurer übrig. Sogar die Gewölbe waren zur Hauptsache aus Schnittsteinen hergestellt. Tatsächlich war also der Steinmetz der bedeutendste Handwerker auf dem Bau — wie heutzutage der Maurer. Ähnlich wie mit den großen Banten verhielt es sich mit den Wohnhäusern, soweit diese nicht als Fachwerkhäuser zum größten Theil vom Zimmermann hergestellt wurden. Verschwanden die Baumeister beim Verfall der Kunst, dann traten diese beiden Handwerke für die Nutzanten an ihre Stelle. Der magister lapicida trat an Stelle des magister operis. Nur in wenigen Baumeisterfamilien erhielt sich durch Lehre und Ueberlieferung von Vater auf Sohn das Können und Wissen des Baumeisters. Der magister lapicida des Mittelalters war im großen und ganzen dasselbe, was der Maurermeister von heutzutage ist. So wie die vierjährige Lehrzeit des Maurermeisters sich im Winter auf der Bangewerkschule, im Sommer auf dem Bauplatz abspielt, so auch lernte der mittelalterliche Steinmetzmeister im Sommer die Steinmetzkunst, im Winter „Viesierungen“ machen. Wollte er auch das handwerkliche der Baukunst lernen, dann ging er noch zwei Jahre wenigstens zu einem „Werkmann“. Dafs er auch dann noch keine Kathedral- und Rathhaus-Entwürfe fertigen konnte, so wenig wie die heutigen Maurermeister, dafs er keine Erzeugnisse der Baukunst, sondern nur solche des Bauhandwerks hervorbringen konnte, liegt auf der Hand und braucht nach all den bisher gemachten Ausführungen nicht nochmals bewiesen zu werden. Wenn sich aus diesen Steinmetzen Glücklickegebarte zu Künstlern entwickelten, wie heutzutage manchmal auch der Bangewerkschüler ein Künstler wird, so bringt diese Ausnahme in dem geagten keine Aenderung hervor. Je länger nach dem Verschwinden der Baumeister und der Werkleute die Bauhütten allein das Bauen betrieben und je weniger sie den hin und wieder an sie heranretenden Aufgaben der wirk-

lichen Baukunst gewachsen waren, mit desto geheimnisvollerem Säckelchen umgaben sie ihr geringes Können. Die Steinmetzzeichen, die eine ganze Litteratur gezeitigt haben, waren eben nichts als Zeichen, die sie führten, wie ein Maler oder Zeichner sein abgekürztes Namenszeichen auf seine Bilder setzt. Wie sie in ihren willkürlichen Zügen entstanden sind, hat für die Kunst und deren Geschichte geringe Bedeutung. Der frei werdende Geselle mußte beschwören, nichts zu verrathen! Sie haben es treulich gehalten, denn sie hatten nicht viel zu verrathen — als höchstens den Grufs, auf welchen hin sie als richtig angelernte Gesellen erkannt wurden.

Die Kunst-Alterthümer vermutheten hinter ihrem Schweigen den Stein der Weisen, mit dessen Zaubergewalt die herrlichen Bauten des Mittelalters sich schaffen liefsen. Der Falsch der Gerechtigkeit und des Zirkels Maß waren unverständene Redensarten über noch unverständere Sachen.

Neuerdings ist eins der alten Hüttenbücher in der Bibliothek zu Straßburg gefunden worden, wohn es nach dem Absterben des letzten Meisters zu Ermahnungen im Elend gekommen war.“) Auch in ihm findet sich nichts, das werth des Geheimhaltens gewesen wäre. Aber die Steinmetzen haben mit ihrer handwerksmäßigen Geheimniskrämerei erreicht, was sie wollten. Generationen von Kunstgelehrten haben sie für mehr gehalten als sie waren, für Baumeister, für die Schöpfer der mittelalterlichen Kunstwerke, und ein Meer von Tinte ist über sie, ihre gleichgültigen Steinmetzzeichen und Hüttengebräuche verschrieben worden — immer im Hinblick auf die großartigen Kathedralen, Klöster, Schlösser und Rathhäuser des Mittelalters, für die sie eben so wenig konnten, wie die Maurermeister der Neuzeit für die heutigen Monumente, auch wenn sie sich mit Vorliebe Baumeister nennen. Genügt doch der Umstand, daß sie dies thun, auch heute noch vollständig selbst für die Masse der Gebildeten, um irgend welchen Unterschied zwischen beiden nicht einmal zu vermuthen.

Welcher Art die Vorschriften der Bauhütten in frühgothischer Zeit waren, das wissen wir nicht. Einen Beweis dafür, dafs sie wie am Ausgang des Mittelalters sich zu einem Bunde über ganz Deutschland vereinigt hatten, haben wir nicht. Man wird nicht felgehen, mit A. Klemm anzunehmen, dafs solche Vereinigung erst auf dem Regensburger Tage 1459 geschaffen wurde, und dafs früher päpstliche und kaiserliche Sonderrechte nach dieser Richtung hin nicht bestanden haben. Ein Rückschluß auf frühere Zeiten ist, weil ohne Anhalt, unzulässig.

Mußte einmal in diesen baumeisterlosen Zeiten vielleicht nach einem Brande ein Theil eines Baues erneuert werden, dann verhandelte der Bauherr mit jeder Zunft unmittelbar, und diese erneuerten ohne Rücksicht auf das Ganze, so gut und so schlecht sie es konnten. Wie schlecht dies zu sein pflegte, dafür einige Beispiele. In der Pfarrkirche zu Glatz, die auf Kosten des Reichskanzlers Karl IV., Erzbischofs Arnest von Pardubitz erbaut worden war, stürzten später die Gewölbe ein. Die biederste Steinmetzunft zog ein neues, schön gezeichnetes Sternengewölbe ein. Es hatte nur den einen Fehler, es war nicht für diese Kirche gezeichnet. Die vorhandenen Fenster sitzen nun verschieden und meterweit von der Mitte der Schildbögen ab. Sie hatten einmal

*) Zeitschrift für die Geschichte des Oberrheins, Neue Folge Band IX. Heft 2; A. Klemm, Die Bauhütte zu Konstanz.

diese schöne Zeichnung in ihrer Lade. Wie es der Zauberkünstler von früher wohl entworfen haben mochte? Ja, wenn sie das gewußt und gekonnt hätten! Dann wäre es ihnen ein leichtes gewesen ein für diese Fenstertheilung passendes — neues Gewölbe zu entwerfen. Aber ihnen fehlte nur das eine, sie waren keine *magistri operis*, sondern nur *lapidariae*. Ueber der St. Elisabethkirche zu Marburg mußte das Dach erneuert werden. Die Zimmererzunft machte unbekümmert darum, daß das Seitenschiff 5 Fenster hat, nur 3 Walmes darüber — reizvolle mittelalterliche Naivität nach manchen, tatsächlich jedoch handwerksmäßiger Unverstand! Zu Rheims brannte das Dach der Kathedrale ab — die Zimmererzunft zimmerte ein neues. Aber nicht einmal ein Dach für ein solches Werk konnten sie richtig entwerfen, die Mißgeburt von Dach hat die berühmte Kathedrale fast ihrem Untergange entgegengeführt.

Fassen wir das Ergebnis zusammen. Das was der Maurermeister von heutzutage ist, war der Steinmetzmeister, der bei einem Werkmann des ausgehenden Mittelalters gelernt hatte. Wie Juristen, Geschichtsschreiber und das gebildete Publicum von heutzutage den Maurermeister mit dem Baumeister verwechseln, so geschied dies auch mit dem *magister operis* und *magister lapidariae* des Mittelalters.

Haben sich aber die Baumeister der guten Zeiten selbst *magister lapidariae* genannt? Durchaus nicht, sie nannten sich *magister operis*, *magister fabricae* (höchst selten wohl auch *rector* oder sogar *doctor fabricae*), *caput magister*, *magister schlechweg*, Baumeister, *maître de l'oeuvre*, *maître des ouvrages*, *capo maestro*. Prof. Schultz behauptet zwar, es wäre ganz nutzlos darüber zu streiten; wer mittelalterliche Urkunden kenne, wisse ja, daß man nie sage, Hans der Steinmetzmeister, sondern Meister Hans der Steinmetz, *magister Johannes lapidariae*, um die Baumeister zu bezeichnen.

Wir wollen sehen, ob diese seine Behauptung richtig ist. Zuerst die steinernen Urkunden.

Mitten in dem Labyrinth, welches im Fußboden der Kathedrale von Amiens angebracht war, stand folgendes: *) En l'an de grace mil II C et XX fu l'oeuvre de Cheens premierement encommencie. A dont yert de cheste evesque Ervart evesque benis et roy de France Loys. q fu fils Philippe le sage. Chil q maistre yert de l'oeuvre maistre Robert estait nomes. et de Luzarches surnomes. Maistre Thomas fu apres luy de Cormont et apres sen filz Maistre Regnault qui mestre fist a chest point chi chest leltre que l'incarnation valoit XIII C aus meins XII en faisoit. (Im Jahre der Gunde 1220 wurde der Bau von Cheens zuerst angefangen. Damals war Bischof dieses Bisthums Ervart gesegneter Angedenkter und König von Frankreich Ludwig, welcher der Sohn Philipps des Weisen war. Derjenige, welcher der Baumeister war, war genannt Magister Robert mit dem Zunamen von Luzarches. Magister Thomas von Cormont war nach ihm und darauf sein Sohn Magister Regnault, welcher der Meister bis zu den Pankte war, welcher dieses schrieb. Als die Menschwerdung galt 1300 Jahr weniger 20 Jahr.) Hier steht nirgends etwas von *lapidariae*, wo der Baumeister selbst die Inschrift verfaßt hat, sondern immer die wörtliche Uebersetzung von Baumeister: *maistre de l'oeuvre*. — An den 4 Ecken des Laby-

rinthes im Fußboden der Kathedrale zu Rheims um 1240 hergestellt, las man: *)

Jehan le loup qui fut maistre des ouvrages durant 16 ans et qui commença les portails.

Gaucier de Rheims maistre des ouvrages durant 18 ans, qui travailla aux voustes vensoire et aux portails.

Bernard de Soissons qui fist 5 voustes et travailla à la grande rose du portail. Il fut maistre des ouvrages durant 35 ans. Jean d'Orbais maistre des ouvrages.

Der Letztere wird die Inschrift verfaßt haben, daher nur sein Name. Aber auch hier zu Rheims, wo der Baumeister in seiner eigenen Sprache die Inschrift verfaßt hat, findet man nichts von *lapidariae* sondern „Baumeister“ *maistre des ouvrages*, wie zu Amiens *maistre de l'oeuvre*.

Der Grabstein des Baumeisters der herrlichsten Kirche zu Rheims, St. Nicaise, welche die Revolutionäre allerdings im Namen der Freiheit und Aufklärung vom Erdboden vertilgt haben, **) Hugo Liebergier, hat sich erhalten. Die Umschrift lautet: ***)

Ci git maistre Hue Liebergiers qui comensa ceste eglise au lau de l'incarnation MCC et XXIX le mardi de Paques et trespasa lan de l'incarnation MCLXIII le samedi apres Paques pour Deu priez por lui. (Hier liegt Magister Hugo Liebergiers, welcher diese Kirche im Jahr der Menschwerdung 1229 am Dienstag vor Ostern begonnen und im Jahr der Menschwerdung 1263 am Sonnabend nach Ostern starb. Daher bittet bei Gott für ihn.)

Am Sockel des Südportals der Notre Dame zu Paris an hervorragender Stelle liest man: †) Anno Domini MCLVII mense february idus secundo hoc fuit inceptum Christi genitricis honore Kallensis lathome vivente Johanne magistro. (Im Jahre des Herrn 1257 am 7. (3.) Februar war dieses begonnen zur Ehre der Mutter Christi zu Lebzeiten des Magisters Johannes des Kallenser Baumeisters.)

Im Kreuzgang von St. Denis zu Rheims liest man nach Willis, Wilars de Honecourt, S. 208 auf dem mit den Baumeisters Bildniß geschmückten Grabstein: ci gist Robert de Coney Maistre de Notre Dame et de Saint Nicaise qui trespasa l'an 1311. Dieser Robert von Coney ist übrigens nicht der Meister des Rheimer Domes, das letztere gegen 1211 begonnen wurde.

Die Grabchrift des Erlauers der Ste. Chapelle du Palais zu Paris und von St. Martin des Champs, Peter von Montereau, gestorben 1260, lautet: Flos plenus morum, vivens doctor lathomerum, Masterolo natus, jacet hic Petrus tumulatus.

Ueber der großen Pforte am Münster zu Straßburg liest man: Anno Domini MCLXXVII in die festi Urbani hoc gloriosum opus inchoavit magister Ervius de Steintach. Seine

*) Willis, Wilars de Honecourt S. 208 Anmerk. 1.

**) Wie diese Helden der Revolution gegen die Kunstwerke gewaltet haben, wird selten genügend zum Bewußtsein gebracht. Nur haben vielleicht ein Duzend aller Kathedralen und Klosterkirchen niedergeworfen. Auch in Straßburg z. B. begannen sie damit, den Thurm des Münsters abzutragen, aber als es sich zu gefährlich erwies, begnügten sie sich damit, eine riesige Freiheitsmütze aus Blech dem Thurme aufzusetzen.

**) Annales archéologiques. Bd. 1. S. 82 und 117. Notice de M. Delron.

†) Viollet-le-Duc, Dict. de l'arch. Bd. I. S. 111. Das Lathome dieser Inschrift kommt noch an ebenem dem *lapidariae* nahe, doch beweist das vivente Johanne wie inceptum fuit, daß diese Inschrift nach seinem Tode, also nicht von ihm angebracht worden ist.

*) Viollet-le-Duc dictionnaire de l'architecture Bd. I. S. 109.

Frau war übrigens eine Domina, d. h. eine Adlige, wie ihr Grabstein anweist, auf welchem sie als Domina Husa bezeichnet ist.

Die Grabschrift des einen Sohnes Erwins am Straßburger Münster lautet: Obiit mag. Johannes filius Erwini magistri operis hujus ecclesie.

Der dritte Sohn baute zu Haslach die Kirche und liegt dort begraben (der zweite Sohn war Geistlicher geworden). Seine Grabschrift lautet: Anno Domini MCCCXXX non. decembris obiit magister operis hujus ecclesie Erwini magist. quondam operis ecel. argentin.

Also auch in Straßburg bis dahin nichts von „lapicida“, so lange die Inschriften augenscheinlich von den Baumeistern selbst oder von ihren Angehörigen verfaßt sind.

Wie steht es zu Prag? Die Inschrift über der Büste des ersten Dombaumeisters Matthias von Arras lautet: Matthias natus de arras civitate francie magister fabricie hujus ecclesie quem Karolus IV. pro tunc marchio moravie cum electus fuerat in regem romanorum in aventore abinde adduxit ad fabricandam ecclesiam istam quam a fundo incepit. anno d. M. CCCXLII et rexit usque ad annum LII in quo obiit.

Ueber der Büste des zweiten Dombaumeisters Peter Parler stand: Petrus henrici (parleri de polonia magistri de gemundis in suavia secundas magister hujus fabricie quem imperator Karolus III. adduxit de dicta civitate et fecit eum magistrum hujus ecclesie et tunc fuerat anorum XXIII et incepit regere anno dmi. MCCCXVI et perfecit chorum istum anno dmi. MCCCXXXVI. quo anno incepit solida chori illius et infra tempus prescriptum eam incepit et perfecit chorum omnium sanctorum et rexit pontem multavit et incepit a fundo chorum in colonya circa albam.

Auch auf der großen Inschriftstafel am Außenseite des Prager Domes steht nichts von lapicida, sondern: sub direttore fabricie pragensis Wenceslao de Radecz Canonico pragensi et petro de Gemund magistro fabricie prefate.

Erst in der Inschrift neben der Sacristie Thür zu Kollin begegnen wir bei dem Namen Peter Parlers der Bezeichnung lapicida. Incepta est hec structura chori sub unno Domini MCCCXLXIII kalendas februarii temporibus serenissimi principis domini karoli dei gracia imperatoris romanorum et regis bohemie pro magistrum petrum de gemundia lapicidum. Der Geistliche hat ersichtlich diese Inschrift später verfaßt und sie anbringen lassen. Doch hierüber weiter unten.

Bei den steinernen Urkunden findet also Prof. Schalta recht wenig Unterstützung seiner Behauptungen. Die Baumeister nennen sich da durchweg Baumeister und nicht Steinmetzmeister.

Nun zu den schriftlichen Urkunden! Ueber den muthmaßlichen Baumeister des Langhauses des Straßburger Münsters hat sich folgende Urkunde vom 2. November 1276 erhalten (Zeitschrift für die Geschichte des Oberrheins, neue Folge, Bd. 9, Heft 4 S. 715 u. folg.): Notum sit omnibus tam presentibus quam futuris presentis cedula inspecturis, quod ego Helika relicta quondam magistri Rudolphi senioris magistri fabricie ecclesie Argentinensis bona me subscripita, in quibus Johanni filio meo successi, in talem redigo servitutem, quod enunc in perpetuum eorundem honorum possessores, in quos eadem bona quocunque titulo translata fuerint, dabunt et assignabunt quocunque casu contingente et in omnem eventum decem

solidos denariorum Argentine usualium distribuendos presentibus in choro ecclesie Argentinensis in anniversario predicti magistri Rudolphi . . .

In dem Wöhlthartbuche des Münsters ist hinter Landfried von Landesberg zwischen 1244 und 51 eingetragen: item Rudolffus magister operis obiit, dedit unum bantier et gladium.

Da sind ferner vom Prager Dombau die Verzeichnisse der wöchentlichen Lohnzahlungen erhalten. Prof. Dr. Joseph Neuwirth hat sie herausgegeben. Auch hier wird Peter Parler der Baumeister, magister operis oder schiedweg magister oder magister Petrus oder magister petrus magister operis, nie aber magister lapicida genannt. Diese Niederschrift des Domberrn Kottlik wiegt aber alle anderen Buchungen der Prager Rathsherren und Juristen auf, die ihn etwa lapicida oder mag. lap. tituliren. Denn der Domberr Kottlik verkehrte täglich Jahrelang mit den Bauleuten, er kannte ganz genau ihre Verrichtungen und ihre Titel. Die „Grundbuchrichter“ dagegen, die Peter Parler den Titel mag. lap. gaben, kannten ebensovienig die Verrichtungen der Baumeister und ihre Titel von damals, wie ihre heutigen Amtsbrüder dies wissen. Sie hatten mit Peter Parler vielleicht nur dieses ein Mal zu verkehren.

Sehen wir uns diese Dombaurechnungen an der Hand ihrer Veröffentlichung durch Neuwirth etwas näher an. Sie bilden zwei Handschriften in der Bibliothek des Prager Metropolitan-capitals und enthalten, wie erwähnt, die Aufzeichnungen über die wöchentlichen Auszahlungen für den Bau des Prager Domes von 1372 bis 78. Auf dem Schweinsleder-Einbände der ersten steht von späterer Hand: Solutio Hebdomadaria Pro Structura Templi Pragensis Anno Domini 1372 et sequentibus usque ad Annum 1374. Sie hören auf, einige Tage vor dem Tode Kaiser Karol IV. (+ 29. Nov. 1378) am 17. October 1378, nachdem in den letzten Monaten vorher die Arbeit fast gänzlich gestockt hatte, ersichtlich schon ein Zeichen für die Unfähigkeit, Rohheit und Interesslosigkeit seines Sohnes, des „faulen Wenzels“, der nicht einmal während der Krankheit seines Vaters den alten großartigen und großherzigen, allumfassenden Einfluß der Regierung desselben aufrecht erhalten konnte. Die Aufzeichnungen sind lateinisch, doch sind dabei fast für sämtliche Benennungen der Werkstücke usw. die deutschen Worte gebraucht. Tschechische Worte kommen außer den tschechischen Personennamen und Ortsnamen fast gar nicht vor, so daß man zweifelhaft sein könnte, ob derjenige, welcher muthmaßlich diese Rechnungen niederschrieb, hat, der Domberr und der Notarius Andreas Kottlik ein Tscheche war. Nur wenige tschechische Worte finden sich wiederholt Seite 48: pro claviculis dictis podlazi und pro una forma dicta uhelnice. Item pro lignis dictis lemeri. Item eminus LX sexaginta claverum dicti latri. Item pro fustibus dictis sascorbi (S. 162), ferner batneme.

Die drei tschechischen Sätze auf S. 159 sind, wie Prof. Neuwirth angibt, von anderer Hand, ebenso S. 163.

Aber der Gebrauch von s für s in Zims und Zaul deutet schon auf tschechische Gewohnheit, und daß er beständig deutsche Worte, die leicht lateinisch wiederzugeben waren, zwischen sein Lateinisch mischt wie dritel, clain, stuk (tres stuk pilaris) dürfen erweisen, daß es sich ebensovienig verstanden habe als die deutschen Werkstücksbezeichnungen, die zur Hauptsache folgende in seiner Niederschrift sind: krakstein, fostn, sturcz, sturczl, crumpsturz, strepfalter, rinstein, glender (Geldänder), feiler in glender, pogstein (Bogenstein), zims, dachzims, leger (P,

leustuk (?), kleinstein, glenstein, gleinstein (kleinstein), winkelstein (Winkelstein), wengerstein (Wange), wengerstuck. pogen (Maysner pogen de XXI gr. habet II dritel et I czol) winkel-faller, dinst, falleridint, caprimis (Kaffsimis), lilumstuck. sicht (Schicht), winperg, foldach, plum, anfacan, snekstein, zail (Sänle), zaul, grosszail, zailfas, zailcapel, cleinzail, fenstprank, kornstein. — Für Werkzeuge: steibok, item pro vase dicta kalkfas, item pro vase vini ad fiendis stoffas, pokstet (Bockgestell) synones für Schienen, plechones für Bleche usw.

Einige Bezeichnungen der Werkstücke sind französisch — die eine darunter höchst belegend.

gargol für Wasserspeier frz. gargouille.

parpan für Binder frz. parpaing.

fiol für Fiale. — Wilars von Honecourt schreibt um 1244 filiole bei Beschreibung der Thürme der Kathedrale von Laon. filiole ist Töchterchen (filleule), kleines Thürmchen — nach Pariser Dialekt fast wie fiol gesprochen. In der Deutschen Schriftsprache ist daraus Fiale geworden.

Diese französischen Bezeichnungen für gewisse Bauheile sind Ueberreste aus jener Zeit als die Deutschen nach Frankreich — nach Paris — gingen, um dort die Baukunst zu erlernen und zwar die neue gotische Kunst, mit der sie dann die ihnen in Frankreich geläufig gewordenen französischen Bezeichnungen nach Hause brachten. Auch auf die sich hieran knüpfenden Unklarheiten der Kunstschriftsteller kommen wir noch im Verlaufe dieser Betrachtungen.

Führen wir erst einmal eine solche Wochenrechnung wörtlich auf — und zwar eine derjenigen, welche die meisten Personen, die am Bau beschäftigt waren, umfaßt. Jede Zeile ist bedeutsam und widerspricht den geläufigen Ansichten der Kunstschriftsteller.

fol. 29. Dominica secunda, qua canitur Misericordia [1. Mai 1373].

Die ipso dies Philippi et Jacobi.

Magistro operis LVI gr. sol.

Parlerio XX gr. sol.

Wicemilo VI gr. sol.

Hutnemo III gr. sol.

Item LXIII famulis per X p.

Facit LIII gr. et III p. sol.

Item carpentario XX gr. item

III^m sociis suis 1½ sexag. sol.

Item fabro de acutone VIII gr.

item de fractura magni clavi

dicti gargol II½ gr. sol.

item de tribus synon. IIII

gr. sol.

Item quatuor locatibus XLIII

gr. sol. Item duobus mura-

toribus XV gr. sol.

Blatt 29. Zweiter Sonntag, an dem gesungen wird Misericordia.

Am selben Tage ist der Tag des Philippi und Jacobus.

Dem Banmeister 56 Groschen.

Bezahlt.

Dem Polier 20 Gr. bez.

Wicemil 6 Gr. bez.

Dem Hütendienner 4 Gr. bez.

Ebenso 64 Dienern je 10 parvi

(Pfenninge) macht 53 Gr. u.

3 pf. bez.

Ebenso dem Zimmermann 20 Gr.,

ebenso seinen vier Gehülften

1½ Schock bez.

(1 Schock = 60 Prager Groschen,

1 Pr. Gr. = 12 Pfenninge oder

Parvi)

Ebenso dem Schmied für das

Schärfen 8 Gr. ebenso für den

Bruch des großen Ankers

des besagten Wasserspeiers

2½ Gr. bez. ebenso für drei

Schienen 4 Gr. bez.

Ebenso 4 Versettern 44 Gr. bez.

Ebenso 2 Maurern 15 Gr.

bez.

Item famulis qui plumbum dividerunt VIII gr. sol.

In butta lapicide:

Higl zims de III gr. habet IIII ulmas.

Item parvum rin de I gr. habet V½ quartas.

Facit XIII gr. et V p. sol.

Wierzpurger habet duos fiol

pro VIII gr. item parvum

krakstein pro VIII gr. Facit

XVI gr. sol.

Huamann habet parvum krak-

stein pro VIII gr. sol.

Alff habet krakstein pro VIII gr.

item unum glender pro XII gr.

Facit XX gr. sol.

Friedell habet unum glender pro

X gr. sol.

Gruetz krakstein de VI gr. ha-

bet I ulman et II drittel.

Facit X gr. (sol.).

Andernoch habet krakstein pro

VIII gr. item habet feiler

in glender pro XVII gr.

Facit XXV gr. sol.

Maysner habet krakstein pro

VIII gr. sol.

Nicuss habet consimilem lapi-

dem pro VIII gr. sol.

Waczlaw etiam lapidem pro

VIII gr. sol.

Summa in butta duo sexag.

VI gr. et V p.

Item Welconi de Zehrovicz

pro tribus magnis lapidibus

XXII gr. sol.

Item Frenczino de duabus tha-

bulis IIII gr. sol.

Item pro securi Wicemilo

III gr. sol.

Item pro funiculis magistro

Petro IIII gr. sol.

Item pro quatuor urnis ad labo-

rum murum III gr. sol.

Item pro claviculari et listis ad

steibok IIII gr. sol.

Item serratoribus VI gr. sol.

Item pro tignis et latis LVIII

gr. sol.

Item magistro Kon (rado?) col-

lector pecunias petitionis in

decanatu Zacenſi dedimus

I sexag. gr. pro expensis,

quas fecit in negotio ecclesie.

Item magistro Petro cum loca-

toribus, muratoribus et aliis

Ebenso den Arbeitern, welche das Blei zertheilt 8 Gr. bez.

In der Steinmetzhütte:

Higl hat vier Ellen vom Sims zu 3 Gr.

Ebenso von der kleinen Rinne zu 1 Gr. hat er 5½ Viertel;

macht 13 Gr. u. 5 pf. bez.

Wierzpurger hat 2 Fialen zu

8 Gr. ebenso einen kleinen

Kragstein zu 8 Gr. macht

16 Gr. bez.

Huamann hat einen kleinen

Kragstein zu 8 Gr. bez.

Alff hat einen Kragstein zu 8 Gr.

ebenso ein Geländer zu 12 Gr.

machen 20 Gr. bez.

Friedell hat ein Geländer zu

10 Gr. bez.

Gruetz hat von einem Kragstein

zu 6 Gr. 1 Elle und 2 Drittel.

Macht 16 Gr. (bez.).

Andernoch hat einen Kragstein

zu 8 Gr. ferner hat er einen

Pfeiler im Geländer zu 17 Gr.

Macht 25 Gr. bez.

Maysner hat einen Kragstein

zu 8 Gr. bez.

Nicuss hat einen ähnlichen

Stein zu 8 Gr. bez.

Wenzel ebenfalls einen Stein

zu 8 Gr. bez.

Summa in der Hütte 2 Schock

6 Gr. u. 5 P.

Ferner dem Welco von Zehro-

vitz für drei große Steine

22 Gr. bez.

Ferner den Fränzl für 2 Bret-

ter 4 Gr. bez.

Ferner für das Beil dem Wicemilo

3 Gr. bez.

Ferner für Stricke dem Magi-

ster Peter 4 Gr. bez.

Ferner für vier Gefäße zur

Maurerarbeit 3 Gr. bez.

Ferner für Nägel und Leisten

zum Stellbock 4 Gr. bez.

Ferner den Sägeleuten 6 Gr. bez.

Ferner für Bauhölzer und Latzen

58 Gr. bez.

Ferner dem Magister Kon dem

Sammler der Sammelgelder

im Dekanat Saaz haben wir

1 Schock Gr. für die Aus-

gaben gegeben, die er in

Angelegenheit der Kirche ge-

macht hat.

Ferner dem Magister Peter mit

den Versettern, Maurern und

laboratoribus pro bibalibus
in clausura arcus magni dedimus
I sexag. gr.

Nota cementum:

Item Mixoi dicto Hraak pro
XXXVI corbis cementi quoniam
quellibet continet VIII
tinaz, quamlibet tinam per
XIII p. computando, solvi
V $\frac{1}{2}$ sexag. gr.

Item nota: pro termino sancti
Georgii presentis domini Bene-
nessio arch. Zaccensi directori
fabrice in salario suo annuali
dedimus V sexag. gr.

Item Andree notario fabrice in
salario suo pro termino pre-
senti dedimus IIII sexag. gr.

Item magistro Petro pro veste
estivali in presenti termino
solvimus quatuor sexag. gr.

Item magistro Wenceslao car-
pentario pro termino pre-
senti II sexag. gr. sol.

Item magistro Wenceslao fabro
pro tunica estivali unam sexag.
gr. ut eo diligentius inten-
dat labori.

Summa istius ebdom. inclisus
salario officialium et cemento
XXXI sexag. LI gr. et III p.

Anno domini M^oCCC^oLXXIII^o.
Dominica tertia, qua canitur
Jubilare [8. Mai].

Magistro Petro operis in salario
ebdomadali LVI gr. sol.
Parlerio XX gr. sol.
Hutemu IIII gr. sol.

Wiczenilo custodi rerum VI
gr. sol.

Famulus C^o minus III per X p.
Facit III sexag. et XVIII gr. sol.

Carpentario magistro XX gr. sol.
Sociis suis quatuor unam
sexag. sol.

Fabro de acutione XV gr. sol.
Item de VIII synon. X gr. sol.

Item decem locatoribus conlubit
per XX gr.

Facit III sexag. et XX gr. sol.
Item sex muratoribus per XV gr.

Facit I $\frac{1}{2}$ sexag. sol.

anderen Arbeitern als Trink-
geld beim Schluß des großen
Bogens gaben wir I Schock Gr.

Ferner dem Mixo genannt Hra-
zak für 37 Körbe Kalk von
denen jeder 8 Maß enthält,
jedes Maß zu 14 pf. gerech-
net, habe ich bezahlt 5 $\frac{1}{2}$
Schock Gr.

Ferner: jetzt zu Skt. Georgen
dem Herrn Benesch Erzp.
von Saaz dem Baudecernen-
ten als sein jährliches Gehalt
5 Schock Gr. gegeben.

Ferner Andreas dem Notar des
Baues als seinen Gehalt für
den jetzigen Zeitpunkt haben
wir 4 Schock Gr. gegeben.

Ferner dem Magister Peter für
den Sommeranzug zum gegen-
wärtigen Zeitpunkt haben wir
4 Schock Gr. bez.

Ferner dem Zimmermeister Wen-
zel zum gegenwärtigen Zeit-
punkt 2 Schock Gr. bez.

Ferner dem Schmiedemeister
Wenzel zum Sommerrock
1 Schock Gr. damit er desto
fleißiger der Arbeit vor-
stehe.

Summe dieser Woche einschließ-
lich des Gehaltes der Beam-
ten und des Mörtels 31 Schock
51 Gr. u. 3 Pfg.

Im Jahr des Herrn 1373.
Am 3. Sonntag, an dem Jubi-
late gesungen wird.

Dem Baumeister Peter als seinen
Wochenlohn 56 Gr. bez.
Dem Polier 20 Gr. bez.

Dem Hütendiener 4 Gr. bez.
Wiczenil dem Gerüstwächter
6 Gr. bez.

Den Dienern — 200 weniger
4 — jedem 5 Pfg. macht
3 Schock u. 18 Gr. bez.

Dem Zimmermeister 20 Gr. bez.
Seinen 4 Gehülfr. 1 Schock bez.

Dem Schürschmied 15 Gr.
Ferner für 8 Schienen 10 Gr.
bez.

Ferner 10 Versetzer jedem 20
Gr. Macht 3 Schock und
20 Gr. bez.

Ferner 6 Mauerern jedem 15 Gr.
Macht I $\frac{1}{2}$ Schock bez.

In butta lapide:

Benessauer habet sex leger pro
IIII gr. sol.

Alf habet IIIII leger pro III gr.
item fosten de III gr. habet
III ulnas.

Item pogstein de XX gr. habet
III quartas.

Item sims pro IV gr. Faciunt
XXXI gr. et X p. sol.

Fridel habet lapidem pro II gr.
et III p. sol.

Higl pogstein de XI gr. habet
III quartas. Item quadrorum
de VIII p. habet III $\frac{1}{2}$ ulnas.
Item dachzims de III gr. habet
V ulnas. Facit XXVI gr. et
III p. sol.

Hauman fosten de III gr. habet
II ulnas et quartas, item
duos krakstein per VIII gr.

Facit XXII gr. et IX p. sol.

Gruca krakstein de VIII gr.
habet pro XXXIII gr. sol.

Summa in butta CXI gr.

Item Welconi de Zehrowicz pro
duobus lapidibus XIII gr. sol.

Item serratoribus lignorum pro
asseribus XXXV gr. et IIII p.
sol.

Item pro claviculari IX gr. sol.

Item Welislaw rectori de XXXVI
corbis cemento, per XX p.
vecturam computando. Facit
unam sexag. sol.

Item de vectura magni funis in
secundam machinam IIII gr.
sol.

Item pro carbonibus curram XX
gr. sol.

Item pro tinis, capisteriis et
urnis ad laborem IX gr. sol.

Item pro vase dicto kalkfas III
gr. sol.

Item pro LII lattis XVII gr.
et IIII p. sol.

Item pro XXXIII tignis XLI gr.
et III p. sol.

Item Martino, qui funes facit,
pro secundo magno fune ad
secundam machinam modo

dedimus I $\frac{1}{2}$ sexag. gr.

Summa huius ebdome XVIII
sexag. XI gr. et X p.

Betrachten wir nun die in dieser
Aufstellung berührten
Thätigkeiten der einzelnen Personen.

Als Stellvertreter des Bauherrn — hier des Erzbischofs
und seines Capitels — stand dem ganzen Bau als rector fabrice
ein Domherr vor. Benesch von Weitmühl. Diese Einrichtung

In der Steinmetzhütte:

Benessauer hat 6 Leger (Binder?)
zu 4 Gr. bez.

Alf hat 4 Leger zu 3 Gr. ferner
3 Ellen von den Pfosten zu
3 Gr.

Ferner von den Bogensteinen
zu 20 Gr. hat er $\frac{3}{4}$.

Ferner Sims zu 4 Gr. Macht
31 Gr. u. 9 Pfg. bez.

Fridel hat 1 Stein zu 2 Gr.
u. 3 Pfg. bez.

Higl hat vom Bogenstein zu
11 Gr. $\frac{3}{4}$; ferner von den
Quadern zu 8 Pfg. hat er
4 $\frac{1}{2}$ Elle; ferner von Dach-
sims zu 3 Gr. hat er 5 Ellen.

Macht 26 Gr. u. 3 Pfg. bez.

Hannmann hat vom Pfosten zu
3 Gr. 2 $\frac{1}{4}$ Elle; ferner 2
Kragsteine jeden zu 8 Gr.

Macht 22 Gr. u. 9 Pfg. bez.

Gruca hat von den Kraksteinen
zu 8 Gr. für 24 Gr. bez.

Summe in der Hütte 111 Gr.

Ferner dem Welko von Zehro-
witz für 2 Steine 13 Gr. bez.

Ferner den Holz-Säger für die
Schablonen 35 Gr. u. 4 Pfg.
bez.

Ferner für Stifte 9 Gr. bez.

Ferner dem Welislaw für 36
Körbe Kalk, die Fuhr zu
20 Pfg. Macht 1 Schock bez.

Ferner für die Anfuhr des
großen Seiles für die zweite
Winde 4 Gr. bez.

Ferner für Kohlen 1 Wagen zu
20 Gr. bez.

Ferner für Maße, und Arbeits-
gefäße 9 Gr. bez.

Ferner für ein Gefäß genannt
Kalkfas 3 Gr. bez.

Ferner für 52 Latten 17 Gr.
und 4 Pfg. bez.

Ferner für 33 Balken 41 Gr.
und 3 Pfg. bez.

Ferner dem Martin, welcher die
Seile macht, für das zweite
große Seil zur zweiten Winde
I $\frac{1}{2}$ Schock Gr. gegeben.

Summe dieser Woche 18 Schock
11 Gr. und 10 Pfg.

wiederholt sich im ganzen Mittelalter, sie besteht auch noch bei uns, weil eine solche Persönlichkeit vorhanden sein muß, mit welcher der Baumeister unmittelbar verkehren kann. Das Bauwerk soll den Absichten und Wünschen des Bauherrn entsprechen. Im Voraus lassen sich diese aber keineswegs erschöpfend festsetzen, die Wünsche des Bauherrn können nur von Fall zu Fall eingeholt werden. Fragen wie etwa die: Soll die Kirche in Sandstein oder Ziegel, soll ein Thurm oder zwei errichtet werden? Welche Darstellungen wünscht er in die Fenster, soll der Fußboden in Mosaik oder Steinplatten hergestellt werden? hier möchte der Bauherr etwas mehr aufwenden als im Anschlag vorhanden; wie gross soll das Chorgestühl werden? wem soll der und jener Altar gewidmet sein? — giebt es wöchentlich, ja täglich. Nun kann der Baumeister nicht beständig beim Erzbischof oder bei dem Kaiser selbst vorsprechen. So muß eine Mittelsperson vorhanden sein, welche die Bedürfnisse und Wünsche des Bauherrn zur Hauptsache schon kennt und wegen anderer Angelegenheiten auch außerdem oft mit ihm zu verkehren hat. Solche Persönlichkeiten giebt es bei jedem größeren Bau, oftmals bestehen sogar ganze Ausschüsse. Auch im Mittelalter sehen wir häufig zwei und mehrere solcher *rectores fabricae*.

Auch diese so selbstverständliche Einrichtung dient den Kunstschriftstellern dazu, das Ansehen der Baumeister des Mittelalters zu verkennen. Sie schreiben diesen *rectores fabricae* Kenntnisse und Verrichtungen zu, die diese naturgemäße gar nicht besitzen und ausüben konnten. Diese *rectores fabricae* verstanden vom Bau eben so viel und so wenig wie heutzutage, d. h. sie konnten weder Pläne entwerfen, noch solche ausführen. Sie verstanden weder die Güte der Baustoffe noch deren Preise zu beurtheilen, sie konnten weder die Banarbeiter und Handwerker beaufsichtigen, noch ihnen die Arbeit zutheilen, noch die richtigen Preise mit ihnen vereinbaren. Kurz, sie konnten weder den Baubetrieb in Gang setzen noch ihn im Gange halten, insbesondere nicht bei solch riesigen Bauten, wie den Kathedralen. Das können und konnten nur die hervorragenden und erfahrensten Baumeister. Je öfter und länger natürlich ein *rector fabricae* mit Bauten zu thun hatte, desto gefälliger ward ihm das Verständniß von Zeichnungen und technischen Ausdrücken, er lernte beurtheilen, ob Anordnungen, z. B. im Grundriß, vorthellhaft für seinen Bauherrn waren oder nicht. Auch sein Geschmuck bildete sich. Und ein kunstverständiger *rector fabricae*, der viel gesehen und vielen Bauten vorgestanden hat, ist allermeist eine große Stütze und förderliche Mittelsperson, indem er die lästlichen Bedenken und Vorurtheile des Bauherrn oft leichter beseitigen kann als der Baumeister.

Es liegt daher auf der Hand, wie schief die Auffassung des Prof. Schultz ist, wenn er schreibt: die Oberaufsicht über den ganzen Bau vertraute man nicht dem ausführenden Baumeister an, sondern übergab sie besonders zu diesem Zwecke von dem Bauherrn gewählten Persönlichkeiten — besonders wenn er damit einen Beweis zu erbringen glaubt, daß die Dombaumeister im Mittelalter nur als Handwerker galten, beziehentlich eben bloße Steinmetzmeister waren. Eigenthümlich ist auch die Ansicht, daß diese *rectores fabricae* „die Fähigkeiten der Bewerber zu prüfen und beurtheilen imstande sein mußten, wenn sie eine so wichtige Wahl — nämlich die des Baumeisters — treffen sollten“. Danach müßte jeder Privatmann, der in der Leipziger- oder Friedrichstraße in Berlin einen der riesigen

Paläste errichten, oder der sich eine Villa erbauen will, solche Fähigkeiten besitzen; auch die heutigen *rectores fabricae* müßten sie haben. Der Kunstschriftsteller braucht nur die Stadträte zu verlassen, dann wird ihm jeder sagen: wie solche Wahl heutzutage getroffen wird und zu allen Zeiten, auch im Mittelalter, getroffen worden ist. Man schreibt Wettbewerbe aus, öffentliche oder beschränkte, oder man wählt denjenigen Baumeister, dessen Bauten am besten gefallen, der bekannt oder durch Freunde empfohlen ist, der schon ähnliche Bauten errichtet hat; oder den Bau erhält der ständige Beamte, sei es der Staats-, Stadt- oder Kirchenbaubeamte usw.

Zu allem diesem besitzt man aber in der Regel keinerlei Bauverständniß.

Wenn man diese Verhältnisse kennt, dann ist man immer erstaunt, auf welche Weise wohl z. B. Peter Parler von Gemünd mit 23 Jahren zur Stelle eines Dombaumeisters der Kathedrale Karls IV. gelangt sein mag. Durch hervorragende Bauten kann er sich nicht bemerklich gemacht haben. Das Lob des Vaters kann es nicht allein gethan haben — die Baukunst vererbt sich nicht so selbstverständlich wie etwa der Adel. Sie kann sich vererben; aber das sieht man erst an den selbständig entworfenen und ausgeführten Bauten, die mit 23 Jahren bei dem größten Genie nicht vorhanden sein können. — Es ist nicht wie bei der Malerei und Bildhauerkunst, wo ein Genie allerdings schon mit 23 Jahren das Ansehen seiner Zeitgenossen erregen kann.

Man ist immer zu sehr geneigt, die Vielseitigkeit in der Kunst allein den Italienern zuzutragen. Man wird kaum fehlgehen, wenn man annimmt, daß Peter Parler durch hervorragende Leistungen der Bildhauerkunst die Aufmerksamkeit des Kaisers auf sich gezogen habe, da wir genau wissen, daß er später die verschiedensten Werke der Bildhauerkunst schuf, Grabmäler der Premysliden, Monstranzen, Chorgestühl usw. So etwas kann der gebildete, weit gereiste Laie, der viele Kunstwerke gesehen, eher beurtheilen.

Der Kaiser wird sich schon lange mit dem Plan getragen haben, die Gebeine der Premysliden und der Bischöfe in den neuen Dom zu überführen und ihnen stolze Grabmäler zu errichten, wofür die bildhauerische Begabung des Baumeisters besonders erwünscht und erforderlich schien. Uebrigens mußten die Zeichnungen des Matthias von Arras für den Dom fix und fertig vorliegen, sodafs die Jugend und noch nicht genügende Bewährung Peter Parlers weniger von Bedeutung war. Man tritt auch Peter Parler kaum zu nahe, wenn man behauptet, daß er den Zeichnungen des Matthias im Obertheil des Domes allerlei jugendliche Ueberschwänglichkeiten bei der Ausführung hinzugefügt habe, die dem Ganzen durchaus nicht zuträglich gewesen sind. Der Chor von Köln wie der zu Kutenberg sind bedeutend reifere und abgeklärtere Bauten; das sind wahrhafte Meisterwerke, die das herrliche Genie des Meisters in stolzester Weise bekunden.

Doch sehen wir uns erst die Steinmetzhütte näher an, die wir des Baumeisters Thätigkeit schildern. Die Leute, die in derselben arbeiten, heißen Steinmetzen, genau wie heutzutage. Sie werden genau so bezahlt, wie heutzutage, nämlich im Stücklohn und nur in gewissen Ausnahmefällen im Tagelohn. Der Preis der einzelnen Stücke ist vorher vereinbart. Heutzutage ist dafür bestimmend der sog. Tarif, in welchem die einzelnen Profile in „Glieder“ (bis zu einer gewissen Größe) zerlegt sind.

für die ein Einheitspreis gilt. Ähnlich wird es auch damals gewesen sein. Diese Stücklohnarbeit ist nichts absonderliches. Sie bestand zu allen Zeiten und in allen Handwerken. Durch sie schützt sich zur Hauptsache der Arbeitgeber davor, durch die Trägheit der Arbeiter zu Schaden zu kommen. Bei künstlerischen Ausführungen dagegen ist die Arbeit im Tagelohn jedenfalls vorzuziehen. Daraufhin ein hohes Lob der Prager Dombauhütte zu spenden, daß sie es jedem ermöglichte, nach Fleiß und Können sich seinen Lohn zu verdienen, und daß sie sogar einen edlen wemöglich künstlerischen Wettseifer erzeugte, ist vollständig verfehlt. In dem blutsaugerichsten Geschäft besteht diese Stücklohnarbeit, höchstens wird die Arbeit durch sie geschleudert und dadurch schlechter.

Die Preise hatte natürlich der Steinmetzpolier vorher mit den Steinmetzen vereinbart, nicht der Domherr und Notarius Kotlik, wie die Kunstschriftsteller meinen. Der Domherr hatte vermutlich kaum eine Ahnung, was die Worte für die einzelnen Bauteile bedeuten, die ihm die deutschen Steinmetzen und der deutsche Steinmetzpolier vor Auszahlung der Löhnung ansagten; das sieht man daraus, daß er die termini technici unlernsetzt deutsch wiedergibt — geschweige denn, daß er die Preise vorher für diese Bauteile hätte festsetzen können. Dazu hatte er weder die Erziehung, noch die Zeit. Und am Schluß wußte er auch gar nicht, ob diese Stücke richtig oder gut angefertigt waren. Er zahlt einfach aus und schreibt sich die Gegenstände nebst ihren Beträgen selbst nieder. Der Polier konnte wahrscheinlich nicht schreiben und führte wohl nur ein Kerbholz. Im großen Durchschnitt verdienen diese Steinmetzen wöchentlich 18 bis 25 gr., also täglich 3,0 bis 4,3 gr. Heutzutage verdient ein Steinmetz in einer gleich großen Stadt durchschnittlich 6 bis 8 *M.*, folglich darf man den Werth von einem gr. mit 2,00 *M.* ansetzen. Die übrigen Löhnungen beweisen das richtige dieses Ansatzes. Im Tagelohn werden die Steinmetzen beschäftigt bei Arbeiten, deren Lohn nicht vorher bestimmt werden kann, und die daher auch heutzutage im Tagelohn ausgeführt werden. Der Tagelohn beträgt dabei 3 bis 4 gr., etwas weniger, als die Steinmetzen im Stücklohn verdienen — wie heutzutage.

Diese Steinmetzen fertigen auch durchaus nicht alles bis zu den feinsten künstlerischen Arbeiten an — sie fertigen nur Steinhauerarbeiten; für die Bildhauerarbeiten treten, wie wir später sehen werden, ganz besondere Leute auf, nämlich Steinbildhauer — wie heutzutage. Die Steinmetzen fertigen übrigens auch nichts „nach ihrer Phantasie“ an — sondern nur wie heutzutage nach gegebener Schablone. Diese Schablonen giebt der magister operis Petrus, das heißt, der Baumeister Peter Parler. Er hat „die Fülle seiner Phantasie walten lassen“, er hat diese Profile, Maßwerke, Gesimse, Säulen und Capitelle erfunden, in natürlicher Größe gezeichnet und als Schablone für die Steinmetzen aus dünnem Blech ausschneiden lassen. Dazu erhält er die Bleche, die kleinen Nägel, mit denen häufig gebrauchte oder große Schablonen auf Holz aufgenagelt werden, und die Bretter frei geliefert. Der Baumeister ist damals wie heutzutage allein der Künstler, der alles erfindet — die Steinmetzen arbeiten als Handarbeiter dazumal, wie heutzutage, arbeiten nur an, was ihnen vorgezeichnet ist. Von den Kunstschriftstellern wird dem Peter Parler höchstens zugestanden, daß manche Profile nach seiner „Angabe“ hergestellt sind! Was soll man sich unter „Angabe“ bei Profilen wohl vorstellen!

Daß die Steinmetzhütte eines solchen Dombaues nicht zur jeweiligen Steinmetzenzunft in der betreffenden Stadt gehört, ist schon oben ausgeführt. In den Zünften waren nur die städtischen Handwerkermeister vereinigt, so auch wie gewagt die Steinmetzmeister, die magistri lapidarii. Der Dombaumeister gehörte daher nicht zu ihrer Zunft. Daß solches nicht der Fall war, ist eben ein Beweis dafür, daß im Mittelalter wie heutzutage ein scharfer Unterschied zwischen Banneistern und Steinmetzmeistern bestand. Da bei diesen großen Dombauten die Steinmetzarbeiten aber nicht an Steinmetzunternehmer vergeben wurden, so wie dies auch heutzutage z. B. bei Köln und Prag nicht geschehen ist, sondern die Steinmetzarbeiten in Selbstunternehmung („in Regie“) ausgeführt wurden, d. h. indem sich der Bauherr durch seinen Baumeister selbst die Arbeiter annahm, so ist der Banneister zugleich Vorsteher der Steinmetzhütte, d. h. Steinmetzmeister.

Gerade so falsch aber der Schluß ist, daß, wenn der Hund ein Hausthier ist, dann die Hausthiere Hunde sind, so falsch ist auch der Schluß, daß damals Steinmetzmeister die Baumeister waren, wenn auch zuweilen Baumeister Steinmetzmeister waren. Wie leicht also in jenen Zeiten, als es noch Baumeister gab, diese Baumeister zu dem Titel Steinmetzmeister kommen konnten, ist hieraus wohl erklärlich.

Nebenbei sei bemerkt, daß es vollständig zwecklos ist, aus diesen Löhnen heraus zu ziehen, was eine Groszaul und eine Kleinzaul, was ein Geldstück oder ein „Sims“ gekostet hat, oder gar Vergleiche anzustellen mit den Preisen, die zu Regensburg oder Xanten für ähnlich bezeichnete Gegenstände bezahlt sind, so lange man nicht weiß, wie lang und wie dick die Kleinzaul war, wie dies oder jenes Profil ansah, und welches seine Abmessungen waren. Ebenowenig nützt der Vergleich etwas, daß eine „Schiene“ zu Prag so viel und zu Xanten so viel gekostet hat. Eine „Schiene“ kann lang, kurz, dick, dünn, bearbeitet oder unbearbeitet sein. Solche Vergleiche beweisen gar nichts.

Die Preise, die der Notarius den Fuhrleuten für Fuhrlohn an Sandstein, Kalk, Sand, Holz usw. zahlt, hat natürlich auch nicht er vereinbart, sondern der Baumeister. Zur Noth wäre ein Laie vielleicht instande, solche Preise zu beurtheilen und demnach festzusetzen, er müßte dann aber immerfort auf dem Bauplatz sein, um zu sehen, wie viel die Ladung jedes Wagens betrug, wie oft die Leute — wemöglich schon von früh 5 oder 6 Uhr — gefahren waren. Dies besorgt für den Baumeister der Polier, die Preise aber vereinbart der Baumeister. Dieser mass ja überhaupt erst angeben: ich brauche jetzt Sand, und zwar so und so viel, jetzt brauche ich Holz, so lang, so stark und solcher Art. Dies alles weiß und versteht der Domherr, der rector fabricae und sein Notar, nicht. Auch aus diesem Grunde kann der rector fabricae nicht derjenige sein, der den grossen Banbetrieb in Gang setzt und im Gange hält. Dazu ist nur der Baumeister in stande, der notarius aber spielt hierbei nur die ganz untergeordnete Rolle eines Rendanten. Und das Lob, das dieserhalb dem Notarius Andreas Kotlik ertheilt wird, ist daher an die falsche Adresse gerichtet und kommt nur Peter Parler zu. Die „Leiter des Baues“ hatten nicht die Herstellung oder Ausbesserung aller für Steinmetz- und Mauerarbeit erforderlichen Geräte zu besorgen, nicht für die Beschaffung von Sieben, Schaufeln und Mälden, von Handschuben, Lehm und Sand, von Ziegeln, Nägeln, Schmer und Unschlitt.

(arme Domherren!) sowie den Ankauf von Fässern, Seilen, Pech und Leinwand, von Sägen und Beilen, von Besen und Kohlen und anderen in den Baurechnungen genannten Gegenständen aufzukommen und waren nicht imstande, eine stets genaue und gewissenhafte Ueberwachung der Arbeit und ein augenblickliches Eingreifen (?), wo immer ein Mangel sich zeigte? vorzunehmen. So nüchtern die einzelnen Posten der Baurechnungen aneinander gereiht erscheinen, und so trocken die Aufzählung der Beträge klingt, so wenig bricht aus ihnen mit Gewalt eine „seltene und bewunderungswürdige Umsicht, eine hingebungsvolle Opferfreudigkeit an die Anforderungen der Bauleitung hervor“, wenn darunter der Domherr Kotlik gemeint ist, der nur die Stelle eines Rendanten versah. Nur bei Peter Parler können wir ein volles Verständnis für den großen Betrieb eines mächtigen Kirchenbaues im Mittelalter finden, einen Geist, der seiner mühevollen Aufgabe gewachsen war und mit stannenswerther Gewissenhaftigkeit Bedacht auf das kleinste nahm. Es findet sich in sämtlichen Dombaurechnungen nicht der geringste Anhalt dafür, daß im Mittelalter Domherren das konnten, was sie nicht gelernt hatten. Das ist, wie gesagt, mißverständlich. Alle die genannten Dinge ordnet der Baumeister an und sieht sie vor. Für ihn sind weder solche Anordnungen auch eine bewundernswürdige oder sehr verantwortungsvolle Leistung, denn das Beschaffen des nötigen Schlüssels, Schmers, der Seile, Nägel, Bürsten, Besen, Kohlen usw. sind nebensächliche Kleinigkeiten, die der damit beauftragte Poller oder der Baudienner meistens ganz von selbst besorgt, noch sind solche Besorgungen irgendwie erwähnenswerte Tätigkeiten, selbst nicht für einen Canonicus oder geistlichen Notar. Die geringe Besoldung des Notars von 4 Schock Groschen jedes Vierteljahr beweist gerade seine geringe Tätigkeit und Verantwortung. Seine Niederschrift ist genau diejenige, wie sie jeder Kassenbeamte auch heutzutage noch macht. Die Niederschrift desjenigen, der alle diese Dinge bestellt und vorsieht, lautet ganz anders.

Jeder Kunstschriftsteller möge sich nur einen einzigen Monat von früh um 6 bis abends um 7 Uhr an die Fersen eines Poliers heften und er wird sehen, daß der Rendant, der am Sonnabend das Geld auszahlt, weder den Bau geleitet, noch die Einzelheiten abgeordnet hat, er wird sehen, daß alle Zeichnungen und Anordnungen vom Baumeister ausgingen, und daß heutzutage alles noch genau so auf großen Bantzen vor sich geht, wie es Kotlik verzeichnet hat. In dieser selbstigen Eigenschaft als Rendant führt der Notar auch z. B. in die Steinbrüche, und doch kann er weder beurtheilen, ob die Steinbrüche etwas taugen, noch ob die gebrochenen Steine für den Bau passend sind. Item magister et Andreas exivit ad lapidina in Horruan, schreibt er. Die Reihenfolge, in welcher er den Baumeister und sich auführt, beweist weiterhin, daß in der gesellschaftlichen Stellung beider kein solch tiefgreifender Unterschied vorhanden war, wie er zwischen der eines Geistlichen und einem Handwerksmeister besteht. Prof. Schultz behauptet so sicher, daß die Dombaumeister, sie mochten machen, was sie wollten, nur Handwerksmeister waren und nur als solche geachtet wurden. Auch diese Behauptung widerlegt die Niederschrift Kotliks schlagend.

Ein Steinmetz erhält wöchentlich durchschnittlich 18 bis 25 Gr.,
der Steinmetzpoller (ständig) 20 Gr.,
der magister carpentarius 20 Gr.

Diese Entlohnungen entsprechen ihren Stellungen und stimmen mit denen der heutigen Zeit überein. Der magister operis aber erhält wöchentlich 56 Gr., hierzu treten noch eine ganze Anzahl Nebeneinnahmen, und außerdem darf er noch andere Bantzen ausführen. Er erhält also dreimal so viel als die Handwerksmeister, sowie wie heutzutage ein hervorragender Architekt. Also mit der niederen gesellschaftlichen Stellung dieser Dombaumeister verhält es sich wie mit allen anderen ähnlichen Behauptungen, sie sind vollständig aus der Luft gegriffen, den überlieferten Thatsachen widersprechend.

Und diese Besoldung Peter Parlers ist keine Ausnahme.

Zu Gerona im Norden Spaniens wird an Stelle der alten Kathedrale, die noch aus den Zeiten vor den Mauren herrührte, eine neue erbaut und zwar zuerst der Chor. Es ist eine verhältnismäßig kleine Anlage, das Mittelschiff hat im lichten nur 8 m Spannweite. Der Baumeister dieses Chores war Magister Heinrich von Narbonne. Nach ihm, gegen 1320 ist Jacobo de Favaris, ebenfalls aus Narbonne, mit der Bauleitung des Chores beauftragt. Er war gehalten, sechsmal im Jahr von Narbonne nach Gerona zu kommen, um den Fortschritt des Baues zu verfolgen und natürlich auch die nötigen Zeichnungen zu geben. Hierfür erhielt er vierteljährlich 250 Libras (nach Viollet-le-Duc 1500 fr. heutigen Tags), also 4800 Mark im Jahr nur für zeitweises Herüberkommen und für die Ueberleitung. Gewiss eine anständige Besoldung — für einen Steinmetzen! Und wie wir bei Peter Parler gesehen haben, ist eine solche Bezahlung für den Baumeister nichts außerordentliches. Die Höhe dieser Beträge beweist die hervorragende Stellung dieser Männer. Man würde Handwerksmeister, Steinmetzen oder „Techniker“ auch im Mittelalter nicht mit Beträgen entlohnt haben, die zum Haushalt der oberen Klassen der Gesellschaft erforderlich sind.

Bemerkenswerth ist außerdem, daß zwei Baumeister aus Narbonne zu diesem Bau in Gerona berufen wurden. Narbonne mußte um diese Zeit, wie noch 100 Jahre später, der Sitz einer berühmten Baumeisterschule gewesen sein. Auch der Vorgänger Peter Parlers am Dombau zu Prag, Matthias von Arras, welcher die Pläne des Domes zu Prag entworfen hatte, und welchen Karl IV. 1344 von päpstlichen Hofe zu Avignon (Narbonne liegt nicht weit ab) mit nach Prag brachte, stammt aus der Schule von Narbonne, denn wie im Jahrgang 1892 dieser Zeitschrift im Aufsatz „Die Predigtkirche im Mittelalter“ nachgewiesen, ist der Grundriß des Prager Domes ein fast genaues Abbild dessen zu Narbonne.*

Also auch die Prager Dombaurechnungen bezeugen das Hinfällige des Steinmetzenwahns.

Wir wollen noch das Schreiben des Magistrats zu Olmütz, welches den Bruder Peter Parlers, Heinrich, den Baumeister des Markgrafen Jobst von Mähren betrifft, hier anfügen. Auch Heinrich Parler beifist in diesem Schreiben „Baumeister“.

„Den ersonnen weisen frommen mannen, den burgermeister, ratmanne und gesworn scheffen der stat zu Kollen auf deme Ryne embieden wir richter, burgermeister und gesworn scheffen der stat zu Branne in Metherlant unsere steden dienst u. was wir gutes vermogen.

* Gestützt auf Gruber ist dasselbe die Theyrkirche zu Prag als Hallekirche aufgeführt. Dies ist nicht der Fall, sie ist eine Heilighaus. An der Beweisführung an jener Stelle ändert sich dadurch nichts wesentliches.

Lieben herren und freunde.

Is sein vor uns kommen Heinrich von Gemunde, Bau-meister unseres gnedigen herrn, herrn Josts marggraven des Landes zu Merhern und Drudekein sein eliche wirtinne, unsere burger, und haben vor uns in vollem rate mit wolbedachtin mude sammentlichen aufgegeben, bescheiden und berümet die rente der

lyffzucht zwenig gulden die Drudekin ire lefftage up ewir stat zu Kollen hat mit dem gelde und mit der pene, die da lange czit verwessen sein, is sei vil adir wenig, dem erbern manne Michelen von Sahogen und seinen erren umh ein genante summe geldes, die er yn zu Prage in der stat vorborget und vergewisset hat.“ (Newirth, Peter Parler Seite 127). (Schluß folgt.)

Die Construction hoher Häuser in den Vereinigten Staaten von America.

Von O. Leitholf, Ingenieur.

(Mit Abbildungen auf Blatt 27 bis 31 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Einleitung.

Die in deutschen Fachschriften bis jetzt bekannt gegebenen Einzelheiten über die eigenartigen, kühn aufgeführten Bauwerke der amerikanischen Riesenhäuser lassen ein zusammenhängendes Bild über den gegenwärtigen Stand dieses Theiles des

Bauwesens nur schwer erkennen.*) Durch nachstehende Veröffentlichung von Zeichnungen einiger besonders hervorragender Gebäude, welche aus Anlaß einer Studienreise entstanden ist, soll versucht werden, diesem Mangel abzuheben.

Die Berechtigung derartiger Bauwerke zu erörtern, erscheint überflüssig, weil sie heute für das americanische Geschäftsleben bereits unentbehrlich sind. Ihr Auftreten in den Geschäftstheilen von New-York und Chicago, und in weit geringerem Maße in den übrigen großen Städten der Nord-Staaten, ist bis jetzt möglich gewesen ohne erhebliche Minderung des Licht- und Luftzutrittes zu

*) Eine ausführlichere Veröffentlichung bietet: v. Emperger, Zeitschr. des Oesterreich. Architekten- und Ingenieurvereins 1893.



Frischauer-Haus.

Columbus-Gedächtnis-Haus.

Abb. 1. State-Straße in Chicago.

den Strafen, weil sie noch nicht mehrfach neben einander gestellt vorkommen. Die Abb. 1 u. 2 zeigen zwei americanische Straßenschilder aus Chicago und New-York. Das Chicagoer Bild dürfte wohl die engste Aufeinander-rückung hoher Häuser in den rund 24 m breiten Straßen darstellen. Die Abb. 2 giebt einen Blick auf den bekannten Park Row in New-York, welcher außer dem New-Yorker Rath-haus fast nur mit Häusern der New-Yorker Welt-Zeitungen umbaut ist.

Die Entwicklung eines Geschäftsviertels ist in diesen Handelsmittelpunkten im hohen Maße vorhanden. Nach ihm führen alle Verkehrsmittel der Aufsenbezirke. Der allmählichen, dem Bedürfnis entsprechenden Erweiterung solcher Stadttheile stand im allgemeinen nichts im Wege. Hervorragend

gelegene Bauplätze, an Straßenecken und Plätzen, stehen hoch im Preise; man war daher zur Erzielung der Ertragsfähigkeit genöthigt, möglichst hoch zu bauen. Diese Nothwendigkeit fand bei der bekannten „Achtung“ der americanischen Bevölkerung vor dem

„Kolossal“ volle Anerkennung; es gilt als Geschäftsempfehlung, in einem wegen seiner Größe bekannten Gebäude die Arbeitsstätte zu haben. Das Bestreben, hoch zu bauen, führte dahin, die gebräuchlichen Constructionen durch leichtere, zugleich feuer-sicherere, zu ersetzen. Mit der Vermehrung der Stockwerkhöhe schritt die Ausbildung und Gebrauchssicherheit guter Baumaschinen, Personen- und Lasten-Aufzüge gleichmäßig vor. Die oberen Stockwerke werden deshalb in der Erbauung nicht theurer, sie bieten gesuchte, helle, luftige Arbeitsstätten und gewähren gewöhnlich herrliche Aussicht auf weite Seengebiete, ver-

kehrreiche Häfen und bewaldete Stromufer. Bei der Verwaltung, Ueberwachung, beim Betrieb der Kessel- und Maschinenanlagen, der Fahrstühle, bei der Beleuchtung und Heizung, der Be- und Entwässerung ergeben sich Ersparnisse. Wohnzwecken dienen diese hohen Häuser nicht, bei scheidender Sonne sind die Straßen und Riesenhäuser der Geschäftstheile menschenleer.

Höhe. In Boston, der nach europäischen Begriffen meist entwickelten Stadt, sind baupolizeiliche Bestimmungen über die Gebäudehöhen in Kraft. Für „feuerfeste“ Geschäftsgebäude ist eine Höhe bis 37,5 m zulässig, andere Gebäude sollen nicht



Rathhaus. Befahren-Eingang. World. Sun. Tribune. Times

Abb. 2. Park Row in New-York.

über 21 m hoch sein. New-York und Chicago haben bis jetzt keine Höhenbeschränkung. Das für Chicago geplante neue Baugesetz will für 24 m breite Straßen 45 m Bebauungshöhe zulassen, weniger für schmalere Straßen. Das bekannte Freimaurerhaus (Masonic-temple) in Chicago, das bis jetzt in seiner Art bemerkenswertheste Gebäude (Bl. 27, Abb. 3 und Bl. 28, Abb. 5 und 6), hat über Straßengelände rund 97 m Höhe; auf die vorhandenen 20 Stockwerke entfallen davon 82 m. Nachdem ist das neuerdings vollendete Geschäftshaus der Manhattan-Lebens-Versicherungsgesellschaft zu New-York zu nennen, welches mit dem thurmartigen Aufbau 116 m Höhe hat und den Vorzug genießt, das höchste Gebäude der Welt zu sein (Bl. 28, Abb. 7, 8). Entwürfe für noch höhere Gebäude sollen in New-York (Sun-Gebäude mit 32 Stockwerken) und in Chicago im Gange sein. Derartige „sky-scrappers“ (Wolken-Kratzer) sind Ausnahmen, bewährt hat sich jedoch das 12 bis 14 Stockwerke haltende Geschäftsgebäude.

Grundformen. Die bei uns in der Regel für Geschäftshäuser übliche Bauweise, mit vorwiegend massiver Vorderwand, Abfangung der Scheide- und Mittelwände durch Unterzüge, und Ersatz der Innenpfeiler durch eiserne Stützen, wurde vorerst für etwa 7- bis 9-geschossige Häuser beibehalten. Die Vorderwand war dabei ein tragender Mauerkörper. Danach entlastete man die Vorderwände dadurch, daß an ihre Innenfuchten oder in Schlitz eiserne Stützen zur Aufnahme der Innenlasten, also der Scheidewände und Decken, gestellt wurden. Auch hat man die unteren Theile der Vorderwände oder die Hauptpfeiler in ganzer Höhe aus tragendem Mauerwerk hergestellt, alle übrigen Theile aber zur Erzielung einer Gewichtssparnis aus umkleideten Eisengerippen gebildet. (Savoy-Hôtel in New-York und Women-temple in Chicago.) Diese beiden Formen haben sich bis heute hauptsächlich in New-York gehalten. Endlich bildete man unter Vorantritt Chicagos die Vorderwände ganz aus umkleideten Stahl-

gerippen. Das nur 20 bis 30 cm starke Füllmauerwerk zwischen den Frontwandsäulen wird von den Fenstersturzträgern aufgenommen und beginnt erst in Straßenhöhe (Abb. 3).

Die Decken sind scheidrecht gewölbte Kappen aus porigen Lochsteinen; die Zwischenwände bestehen gleichfalls aus gewöhnlich 10 cm starken porigen Lochsteinen, sie rechnen zur zusätzlichen Last und können an jeder Stelle auf die Decke gebracht werden. Steht die Vorderwand vor einer Säulenreihe, so wird der verschiedenen Ausdehnung des Mauerwerks und des Eisens durch Anker Rechnung getragen, welche Bewegungsunterschiede gestatten (Abb. 4).

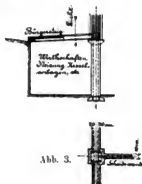


Abb. 3.

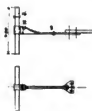


Abb. 4.

Bei dem neueren Verfahren, dem eigentlichen Gerippebau, wird das Eisen durch die gediegene Ummantelung mit feuerfesten, schleitenden Stoffen vor den großen Schwankungen der Außenwärme geschützt. Durch die gewölbten Decken wird eine vorzügliche wagerechte Versteifung der Gebäude hergestellt; in lothrechter Ebene ist die Versteifung in der Regel nur durch die Festigkeit der Säulenstübe und durch die Zwischenwände bedingt, die durch Thüröffnungen vielfach geschwächt sind. Nur bei besonders sorgfältig ausgeführten und bei schmalen und gleichzeitig beträchtlich tiefen Gebäuden finden sich Windverbände in lothrechter Ebene. Ungünstige Erfahrungen sind bei sonst gut gebauten Häusern ohne Windverband bis heute noch nicht gemacht worden, was freilich mit Rücksicht auf das geringe Alter dieser Bauwerke noch nicht maßgebend ist.

Rohrleitungen. Die vielfachen Rohrleitungen befinden sich im Röhrenkeller und in aufgehenden Schächten, die bei der Ummantelung der Säulen oder auch an beliebigen anderen Stellen leicht beschafft werden können. Die Zugänglichkeit der Schächte wird gewöhnlich durch teilweise Holzverfälschung hergestellt. Außer Gas-, Lüftungs-, Heiz-, Kalkrohrleitungen, Sprach- und Briefleitungen (letztere zu einem gemeinsamen Sammelpunkt führend), sind noch anzuführen:

1. die Wasserleitung; sie führt das frische Wasser zum Kellerbehälter und von diesem durch die Dampfmaschine zum Bodenbehälter; vom Bodenbehälter führt ein Hauptrohr zum Wasservertheilungsrohr im Keller, von letzteren gehen Rohre nach den Verbrauchsstellen;
2. die Entwässerungsrohre für gebrauchtes Wasser und flüssigen Unrath, nach dem Straßencanal führend;
3. die Lüftungsrohrleitungen zur Lüftung aller Ausgänge, Aborte, Wasch- und Badeeinrichtungen, über Dach gehend;
4. die Heißwasserrohrleitung, nach allen Wasch- und Badeeinrichtungen gehend; das heiße Wasser wird im Keller durch Abdampf hergestellt und befindet sich im Kreislauf;

5. etwaige Entwässerungsrohre bei wasserhaltigem Baugrund; sie führen zu einem Behälter im Keller, von da wird das Grundwasser, nöthigenfalls durch Pumpe, in den Straßencanal geleitet.

Alle nach einem bestimmten Ort führenden Leitungen werden in einen Schacht zusammengefaßt.

Feuersgefahr. Zum Feuerlöschen ist nur das Wasser des Bodenbehälters verfügbar. Wegen der besonderen Verwendung dieser Gebäude, der vorhandenen elektrischen Beleuchtung, Centralheizung usw. und wegen der feuerfesten Bauart ist die Feuersgefahr indes gering; dagegen ist die rechtzeitige Entdeckung eines Feuers nach Schluß der Arbeitszeit erschwert. Für Feuerübertragung sind die Anzugschächte sowie die Fenster nach niedrig gelegenen Nachbargebäuden hin begünstigte Umstände. Bei gediegenen Ausführungen kommen gegen letztere Gefahr Fensterläden aus durchtränkten Stoffen zur Verwendung. Die Feuer-Versicherungsprämie derartiger Gebäude steigt bis 3, sogar bis $3\frac{1}{2}$ v. H.

Beaufsichtigung des Baues. Die Leitung bei der Aufstellung der Eisengerippe ist nicht immer in der Hand eines wirklich Sachverständigen. Die Beobachtung des Zustandes des Eisens nach Ingebrauchnahme der Gebäude unterbleibt wegen der im Wege stehenden Schwierigkeiten ganz. Die vorzügliche Ummantelung ist indes ein nennenswerther Schutz gegen äußere Einflüsse. Angeblich ist man in bauenden Kreisen von den rasch sich entwickelnden Fortschritten im Bauwesen derart überzeugt, daß man glaubt, die jetzt errichteten Gebäude würden noch vor Eintritt eines ungünstigen Zustandes besseren Bauwerken Platz machen.

Grundbau.

Es sollen hier hauptsächlich Chicago und New-York in Betracht gezogen werden. In Chicago befindet sich der mittlere Wasserstand des Michigan-Sees rd. 3,90 bis 4,15 m unter Straßengelage. In 3,6 bis 3,85 m Tiefe zeigt der wasserhaltige Thon eine festere Kruste, in größerer Tiefe (18 bis 21,6 m) folgt

ausgezeichneter Baugrund, nämlich Niagara-Kalkstein. In beiden Tiefen werden die hohen Gebäude gegründet (Abb. 5). Manhattan-Insel, auf welchem New-York erbaut ist, ist felsig. Der Boden ist jedoch von zwei mit Schwimmsand und Schlack gefüllten Mulden durchzogen, deren größte Tiefe gleichfalls bis 20 m beträgt.



Abb. 5.

Je nach den herrschenden besonderen Umständen kommen für die Gründung in beiden Städten folgende Arten in Betracht:

1. Bei nutzbarem Baugrund unter Kellersohle:

- a) die geschlossene Gründung;
- b) Einzelgrundmauern, und zwar entweder stufenförmige Granitblöcke, oder die Chicagoer Bauart, nämlich Stahlschienen in Betonblöcken;
- c) Betonplatten über einem größeren Theil oder über der ganzen Grundfläche des Bauwerkes, mit Druckübertragung durch eingelegte Träger, oder durch umgekehrte Bögen.

2. Bei nützbarem Baugrund in großer Tiefe:

d) der Pfahlrost;

e) Kastengründungen, unter Umständen in Verbindung mit den bei 1 angeführten Gründungsarten.

Die unter 1 genannten Gründungen befinden sich in Chicago auf der festen Kruste, sie sind wegen des elastischen Verhaltens des wasserhaltigen Thones die schwierigeren.

Bei der geschlossenen Gründung zeigte sich dort bald an den Stellen der Hauptlasten ein bemerkbar größeres Senken der Gebäude als bei den übrigen, die Mauerkörper erhielten Risse und Sprünge. Der an der Front befindliche Thurm der Board of Trade verursachte durch sein größeres Setzen in den in Granit verkleideten Frontwänden der anschließenden Gebäude theile Risse von mehreren Fuß Länge. Bei den, den dortigen



Abb. 6.

Geschäftshäusern eigenen Eingangsthoren ist oft eine merkbare Welle im Bürgersteig festzustellen (Abb. 6). Die Grundmauern der Innensäulen, die nur durch Deckengewichte und zusätzliche Last belastet sind, erfahren wegen theilweisen Fehlens der letzteren in der Regel eine geringere Einheitsbelastung als die durch Eigengewicht stark belasteten Grundmauern massiver Frontwandpfeiler. Hieraus erklärt sich die merkbare Neigung der Decken nach der Frontwand hin, die bei Gebäuden früherer Zeit mit 6 bis 9 Stockwerken und massiven tragenden Frontwänden (Abb. 7) nicht selten auftritt.

Gegen die Verwendung von Granitblock-Grundmauern (Abb. 8) spricht außer ihrem großen Eigengewicht hauptsächlich

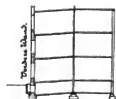


Abb. 7.

das Hineinragen des Mauerkörpers in den Kellerraum und die dadurch entstehende theilweise Entwerthung des letzteren.

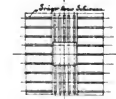


Abb. 9.

Die für Chicagoer Verhältnisse sich ergebenden ungünstigen Bedingungen bei der Verwendung der vorerwähnten älteren Arten der Grundbauten führten zur Ausbildung der sogen. „Chicagoer Bauart“. Dieselbe verbindet Leichtigkeit mit geringer Raumverderbnis. Auf einer rd. 30 cm starken Betonplatte (Abb. 9) befinden sich zwei ebenfalls in Beton verlegte, gekreuzte Lagen rd. 25 cm hoher Stahlträger oder auch nur Eisenbahnschienen. Die obere Lage umgibt den mit ihr verschraubten Stützensfuß auf. Die mit Schutzanstrich versehenen Träger zeigten sich nach 15 Jahren bei neuerdings stattgehabten Umbauten noch unverändert. Die Chicagoer Bauart verbindet mit praktischen Vortheilen auch den

Vorzug der Klarheit in statischer Beziehung. Besondere Sorgfalt wird auf die Gründung der Säulen an den Nachbargiebeln verwendet. Wird das Nachbargrundstück später mit tiefer liegender Grundsäule bebaut, so ist der Neubauende für eintretende Schäden oder erforderliche Umbauten ersatzpflichtig. Mit Rücksicht auf etwaige Zahlungsunfähigkeit sucht man sich daher von vornherein gegen nachtheilige Einflüsse zu schützen. Die Säulen werden zu diesem Zwecke von der Nachbarwand etwa 1,8 m zurückgestellt, sodass die Deckenträger beiderseitig die Giebelwand tragen (Abb. 10). Da hierdurch die Grundrissbildung beeinflusst wird, pflegt man neuerdings die Säulen zwar an die Giebelwand zu stellen, die Abfassung dieser Säulen findet aber nur



Abb. 10.

unter Kellersohle statt. Eine diesbezügliche sinnreiche Anordnung, welche von dem Ingenieur Albert H. Wolf, Chicago, für das Buchdruckerei-Gebäude des bekannten Capt. Fred Pabst in Milwaukee, Wisc., neuerdings ausgeführt ist, ist auf Bl. 28, Abb. 2 bis 4 dargestellt. Abb. 2 daselbst zeigt den Grundriss des Grundbaues mit Angabe der Lage der einzelnen Pfeiler. Die Pfeiler der Nachbarwand sind auf die Frei-Enden eiserner Ausleger-Wälzträger gestellt, die Drehachsen der Ausleger liegen auf besonderen, von der Nachbarwand abgerückten Betonblöcken; die Gegenlasten werden gebildet durch die Pfeiler der nächsten Innenreihe. Die Nachbarmauern am Lichtscharten machten erforderlich, daß eine Innensäule gleichzeitig für zwei sich kreuzende Ausleger-Anordnungen die Gegenlast bildete. Die Abb. 3 und 4, Bl. 28, geben beide Constructionen im Querschnitt und Grundriss. Die Text-Abb. 18 und 22 zeigen die Aufstellung des Eisengrippes und den Grundbau dieses Hauses.

Gegen die Verwendung einer über die ganze Grundfläche sich erstreckenden Betonplatte mit Trägereinlagen kann die Unsicherheit in der Beurtheilung der Spannungsvertheilung, besonders bei ungleichmäßigen Bodenarten, angeführt werden; eine Abfassung der Nachbarwand wird aber dabei ohne weiteres erreicht. Die Verwendung dieser Gründungsart zeigt das von den Architekten de Lemes & Cordes in New-York ausgeführte Geschäftsgebäude, welches auf Bl. 28, Abb. 1 im Querschnitt und Grundriss näher dargestellt ist.

Die Gründung durch Pfahlrost oder durch Senkbrannen auf dem tief liegenden vorzüglichen Baugrund (Kalkstein in Chicago und Felsen in New-York) wird bei genauer Ausführung für die höchsten Gebäude vorzuziehen sein. Der geringe Preis und die große Güte der americanischen Hölzer giebt dem Pfahlrost gegen Kastengründungen den Vorzug. Eine große Pfahlrostanstaltung zeigte s. Zt. der Bau des Staatsbibliothek-Gebäudes am Michigan-Park in Chicago.

Kastengründungen finden noch wenig Verwendung.

Neuerdings ist in New-York bei der Erbauung des Manhattan-Lebensversicherungs-Gebäudes Luftdruckgründung in größerem Maße zur Verwendung gekommen (vgl. Bl. 28 Abb. 7 und 8). Sie wurde hauptsächlich mit Rücksicht auf die nicht sicher gegründeten Nachbargebäude gewählt. Auf die Abfassung der Nachbarwand und concentrirte Belastung der Senklasten ist durch Aneinanderreihen von Kragträgern (Cantilever-System) große Sorgfalt verwendet; je vier Hochträger bilden immer ein Ganzes. Durch die Decken der aus Stahlblech hergestellten Kästen werden 10 cm weite, durch Hähne verschließbare Röhren bis zum Boden

geführt, und der gelöste Sand und Schlick an die untere Mündung der Röhren geschaufelt. Der Ueberdruck der Preßluft schaffe nach dem Öffnen der Hähne den halbflüssigen Boden anpor. Die Gründungsarbeiten wurden von dem bekannten Hause Sooy-Smith & Co. in New-York ausgeführt. Das Gebäude ist nach der neueren Bauweise in Eisengerippe mit Umhüllung ausgeführt, es zählt am Broadway 17, an der Nebenstraße 18 Stockwerke; die Gesamthöhe einschließlich des Kuppelbans bis zum „Flaggenmast“ beträgt 116 m und übertrifft das bekannte World-Gebäude um 26 m. Die Säulen sind aus Gußeisen. Ausführliche Mittheilungen, denen die Abbildungen auf Bl. 28 entnommen sind, befinden sich in den Fachblättern Engineering News vom December 1893, und The Engineering Record vom Januar 1894*).

Säulen.

Die Säulen dienen vorwiegend mit zur Uebertragung seitlicher Kräfte, des Windes und der durch verschiedenes Setzen des Bauwerkes bedingten Seitenkräfte.

Herstellungstoffe sind Gußeisen, Flusseisen und Stahl. Obgleich das Gußeisen wegen geringer Zugfestigkeit zur Uebertragung der seitlichen Kräfte nicht zur Verwendung geeignet erscheint, findet es wegen der bequemen Aufstellung und Billigkeit gußeiserner Säulen hauptsächlich in New-York die ausgedehnteste Anwendung. Der für Gußeisensäulen allein gebräuchliche Stofs durch

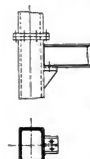


Abb. 11.

Flanschverschraubung ist zur Uebertragung der Seitenkräfte, wegen der Beanspruchung der Schraubenbolzen gegen Kopf und Mutter, wenig empfehlenswerth (Abb. 11). Ungünstig ist fernerhin der Anschluß der Decken- und Stützträger durch bloße Auflagerung und Verschraubung der unteren Flanschen auf Säulenkragstücken; eine gleichzeitige Verlaschung der Trägerstöße mit den Säulen wäre geeigneter. Die Verwendung gußeiserner Säulen gilt immerhin für Gebäude mittlerer Höhe — mit 12 bis 13 Stockwerken — noch für ausreichend. Gußeisensäulen sind u. a. bei den bekannteren Gebäuden American Auditorium und Chamber of commerce in Chicago verwendet. Uebrigens scheint dort neuerdings das Gußeisen als Säulenmaterial durch das Eingreifen thätiger Ingenieure fast vollständig verdrängt zu werden.

Große Vorzüge bietet dem gegenüber die Verwendung von Stahlsäulen. Die Ausführung des Stosses wird vollkommen, die Beanspruchung der Nieten und Schraubenbolzen ist die richtige, die Säulen können eine größere Länge erhalten, die Stöße vermögen in den einzelnen Stockwerken zu wechseln, und ein geeigneter Anschluß der Stütz- und Deckenträger durch Auflagerung auf Kragstücke und Verlaschung mit der Säule ist möglich. Die Grundformen der Stahlsäulenquerschnitte sind sehr mannigfaltig, ein Umstand, der teilweise durch das Bestreben der Hüttenwerke verursacht worden ist, immer etwas neues auf den Markt zu bringen. Man kennt dort neben den bei uns gleichfalls üblichen Querschnitten, nämlich (Abb. 12):

1. dem Quadrantsäulenquerschnitt mit cylindrischem oder quadratischem Kern, und

2. dem Kastenquerschnitt aus 2 C-Eisen mit Decklaschen oder Zickzackverband, oder 4 Winkelisen mit Stögen und Decklaschen,

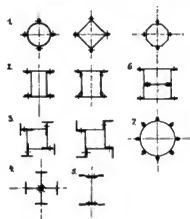


Abb. 12.

noch die folgenden:

3. Zusammensetzungen von I-Trägern oder C-Eisen, als Poulsen-Säulen bekannt;
4. die Verbindung von drei I-Trägern, darunter zwei im rechten Winkel gebogenen, mit nur einer Nietreihe, Larimer-Säule genannt;
5. die Verbindung eines I-Trägers mit zwei besonders gewalzten Deck-

laschen, letztere an den Rändern verstärkt, unter der Bezeichnung American-Säule;

6. den als Strobel-Säule bekannten Querschnitt aus Z-Eisen (diese Säulen finden neben denjenigen mit Kastenquerschnitt mit Recht ausgedehnte Verwendung);
7. den Oktogonsäulen-Querschnitt, am World-Gebäude verwendet (Bl. 31).

Die Larimer-Säule (4) kann auf besondere Bedeutung keinen Anspruch machen.

I-Träger werden in den Vereinigten Staaten bis 60 cm Höhe gewalzt. Die Säulenaufplatten sind bei größeren Ausführungen, wie auch hier, aus Gußeisen, sie bieten nichts neues. Zur Berechnung der Säulen auf Knickfestigkeit dient die dort auch im Brückenbau allgemein übliche Erfahrungsregel von Rankine:

$$P = \frac{D F}{1 + a \left(\frac{l}{r} \right)^2}$$

Es bedeuten darin: P die Tragfähigkeit, D die Druckfestigkeit, r den kleinsten Trägheitshalbmesser des Querschnittes F ($J = F \cdot r^2$), und a einen Erfahrungskoeffizienten. Bei sorgfältig hergestellten Bauwerken wird der sehr erhebliche Einfluß excentrischer Säulenlasten berücksichtigt. Die Anschlüsse und Stöße der Stahlsäulen kommen später zur Besprechung.

Decken und Zwischenwände.

Die Decken und Zwischenwände sind, wie bereits angeführt, aus porigen Hohlziegeln hergestellt, letztere sind von großer Leichtigkeit und Güte in der Herstellung. Die Anfänger dieser schreitenden Deckengewölbe greifen um den unteren Flansch der Kappenträger und geben Gelegenheit zur Verkleidung des unteren Flansches durch Einbringung der „Einschiebeziegel“. Diese Deckenausführungen, welche auch in der Schweiz seit längerer Zeit im Gebrauch sind und im Reichstagshaus in porigen „Vollsteinen“ gleichfalls zur Anwendung gekommen sind, haben, mit geringen Aenderungen, neuerdings in Deutschland mancherlei Patente gezeitigt.

Bl. 28 Abb. 9 stellt Erzeugnisse der Ill. Terracotta-Immer Co. dar. Diese Ziegel zeichnen sich durch besonders gün-

*) Vgl. Centraltbl. der Bauverw. Jahrg. 1894 S. 165.

Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

stige Anordnung der Mittelrippe aus; sie sind u. a. verwendet bei dem Pabst-Gebäude in Milwaukee. Weniger geeignet erscheint die ältere Form Abb. 13.



Abb. 13.

Die I förmigen neueren Wölbesteine, welche allerdings eine Gewichtsersparnis von 20 bis 25 v. H. bewirken (sog. „End section arch“, Abb. 14), vermögen augenscheinlich zufällige Einzellasten nicht in gleichem Maße wie die ältere Bauart auf ein größeres Deckenfeld zu



Abb. 14.

vertheilen. Deckenbauarten, welche den Rabitz- oder Monier-Bauweisen gleichen, Korksteindecken u. a. sind dort gleichfalls bekannt. Betondecken werden vielfach durch eingehängte Flacheisen auf der Zugseite gesichert. In New-York werden auch Kappen aus Dachziegeln mit schnell bindendem Mörtel unter Zuhilfnahme leichter Gerüste gewölbt. Die Zahl der Ziegellagen wird je nach der Kappenweite geändert (angewandt im Vereinshaus „Arion“).



Abb. 15.



Abb. 16.

Halt geben. Diese Oberflächplatten erfüllen ihren Zweck in vorzüglicher Weise.

Zur zusätzlichen Last der Decken gehören bei der statischen Ermittlung auch die Zwischenwände, deren Hohlziegel 7,6 bis 8,9 und 10,2 cm Stärke haben; sie können nach Bedürfnis auf die Kappenträger gestellt werden.

Frontwände.

Es kommen hier besonders die nur sich selbst tragenden Frontwände in Frage. Die gelängten Wandstärken sind aus den Darstellungen des Havemeyer- und des World-Gebäudes in

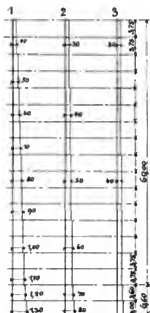


Abb. 17.

enthaltende Frontwände, wie in Abb. 17 dargestellt, vorgeschrieben.

Belastungs-Annahmen, zulässige Spannungen.

Die hohen Annahmen für die Nutzlast wie bei uns kennt man in America nicht. Die Beanspruchungen des Eisens und Stahles stimmen zwar mit den hier üblichen fast überein, dagegen erhalten Mauerwerk und Baugrund etwa die doppelte Belastung wie hier. Die dort übliche Annahme, dass die volle zusätzliche Last nur theilweise vorhanden sein kann, ist berechtigt (in Berlin findet allerdings diese Anschauung beim König. Polizei-Präsidium keine Anerkennung). Nur für die Berechnung der Kappenträger wird volle Nutzlast eingeführt; für die Berechnung der Unterzüge wird ein Theilbetrag der Nutzlast angenommen; für Säulen, Pfeiler und Gründungen wird von oben nach unten fortschreitend die Gesamtanzahl so gekürzt, dass für das Grundmauerwerk etwa die Hälfte der vollen Nutzlast aller Decken Berücksichtigung findet.

Nachstehende Zusammenstellung giebt über die Belastungs-annahmen für das Pabst-Buchdruckerei-Gebäude (Abb. 18, sowie Bl. 28, Abb. 2 bis 4) Aufschluss:

Decke für 1 qm:

Eigengewicht: Eisen	29,3 kg
Bogenmauerwerk	146,5 „
Cementabgleichung	48,8 „
Fußboden	14,7 „
Putz	24,4 „
Innere Scheidewand, einschl. Putz	146,5 „
	rund 400 kg
Zusätzliche Belastung	170 „
	zus. 580 kg.

Im 1. und 9. Stock (Dachboden) sind wegen besonderer Verwendung der Räume 650 + 200 = 850 kg und 440 + 290 = 730 kg Gesamtlast angemessen, das Dach ist mit 290 kg/qm berechnet, hierzu kommen einzelne Wasserbehälter und Aufzugsmaschinen im Dachgeschoß.

Alle Kappenträger sind berechnet für volle Last, die Unterzüge nur für 90 v. H., die Säulen für 66 2/3 v. H. der Nutzlast. Für Winddruck ist 195 kg/qm angenommen, der unterkletterte Bürgersteig ist für 580 + 1400 = 2040 kg/qm berechnet, Spannungen für Träger und Säulen aus Stahl für 1125 kg/qcm, bei einseitiger Belastung der Säulen bis 1400 kg/qcm; Regel ist eine Belastungsannahme für die leichten Holzdecken der Wohnhäuser von 320 kg/qm, für die massiven Decken der Geschäftsgebäude (ohne Scheidewände) von 450 kg/qm, für Fabrikgebäude von 1100 kg/qm; als zulässige Spannungen gelten 850 kg/qcm für Walzeisen, 1100 kg/qcm für Stahl.

Die untenstehenden Zahlen geben über den bei der Erbauung des Pabst-Gebäudes in Milwaukee verwendeten Stahl Aufschluß. Die Versuche wurden an zehn aus verschiedenen Winkelseisen geschnittenen, 20,3 cm (8") langen Probestücken auf den Eisen- und Stahlwerken zu Pottsville auf Veranlassung des bauenden Ingenieurs, A. H. Wolf in Chicago

angestellt. Es geht daraus hervor, daß das nach dem sauren oder Bessemer-Verfahren gewonnene Metall in seiner Zugfestigkeit und in seinem Verhalten bei Dehnungen zwischen bestem Fluß-Schmiedeeisen und weichstem Stahl (4000 bis 4500 kg herw. 30 bis 32 v. H. Dehnung bei rd. 200 mm Länge des Probestückes) steht.

Standfähigkeit.

Die in den Vereinigten Staaten auftretenden Stürme übertreffen die des europäischen Festlandes an Heftigkeit. Eine

anhaltende Windstärke von 120 kg/qm und Windstöße bis 240 kg/qm sind anzunehmen, ganz abgesehen von den Tornados des Westens, die obige Zahlen weit überschreiten sollen. Diese annähernd wahren Windkräfte werden in der Regel ohne Windverband in lotrechter Ebene, nur durch die Festigkeit der Stofsverbindungen der Säulen, durch Umfassungs- und etwa noch die leichten Scheidewände in die Grundmauern übertragen. Für die Stofsverbindungen scheint die Flanschverschraubung gußeiserner Säulen oder eine dieser nachgebildete für Stahlsäulen (vgl. Bl. 30 und 31, Havemeyer- und World-Gebäude) nach den bis jetzt gemachten Erfahrungen ausrei-

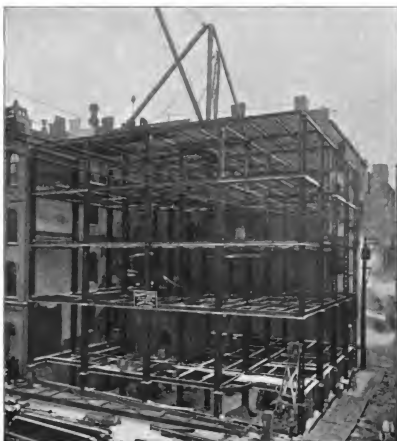


Abb. 18. Eisengerippe des Pabst-Buchdruckerei-Gebäudes in Milwaukee.

chend zu sein. Bei dem Pabst-Geschäftsgebäude in Milwaukee und beim Masonic-temple in Chicago ist für die Stofsverbin-

	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10
Schmittprobe aus Winkelseisen mm	152 152 19	152 102 29	152 102 16	152 102 16	76 76 9 5	89 76 9 5	89 51 8	89 80 15	64 64 6	64 64 6
Ursprüngliche Abmessungen cm	254 180	2 5 182	2 42 1 33	2 45 1 33	2 32 0 85	2 56 1 0	2 51 0 79	2 46 1 41	2 31 0 71	2 54 0 74
Bruchabmessungen	187 132	1 82 1 27	1 82 1 02	1 84 1 02	1 91 0 58	1 85 0 62	1 94 0 51	1 85 1 0	1 68 0 46	1 92 0 45
Ursprüngliche Fläche	4 80	4 55	3 70	3 75	2 14	2 56	1 98	3 47	1 64	1 88
Bruchfläche	2 47	2 31	1 86	1 88	1 15	1 15	0 95	1 85	0 77	0 92
Elastizitätsgrenze	11 700	11 790	10 070	9 440	5 730	6 810	5 270	8 850	4 450	4 810
Bruchbelastung	2 430	2 560	2 720	2 520	2 670	2 660	2 660	2 550	2 710	2 560
Dehnung bei 20,3 cm (8") Länge cm	19 730	10 530	16 530	15 940	9 440	11 530	8 670	14 530	7 400	8 170
Dehnung in Hunderttheilen bei 20,3 cm Länge	4 110	4 300	4 470	4 250	4 410	5 500	4 380	4 190	4 510	4 340
Verringerung des Querschnittes in Hunderttheilen	5 59	5 38	4 98	5 28	5 38	5 13	4 83	5 08	4 42	4 88
	27,5	26,5	24,5	26,0	26,5	25,25	23,75	25,0	21,75	24,25
	49,2	49,29	50,35	50,17	47,89	55,11	52,59	45,62	53,33	50,70

Im Anschluß daran kalte Biegeproben.

dungen ein anderer Standpunkt eingenommen: die Stoflaschen sind so bemessen, daß der Stielenquerschnitt in den Stüßen vollständig ersetzt ist (Abb. 19 und Bl. 29).

Das Gebäude ist als standfähig anzusehen, wenn die Mittelkraft aus Eigengewicht und Windkraft im Kern der Unterstützungsfäche oder überhaupt in letzterer verbleibt. Ein wesentlicher Umstand für die Standfähigkeit mancher Gebäude ist die Mitwirkung der Nachbarhäuser, selbst bei mäßiger Höhe der letzteren. Bei besonders schmalen Gebäuden (das Tower-building, Union-square, New-York, Abb. 20, hat 7,50 m Frontbreite und 30 m Bebauungstiefe) war die Verwendung eines Windverbandes in lothrechter Ebene unvermeidlich, stellenweise ist seine Anbringung nachträglich nöthig geworden.

Oft ist die Aufstellung des Eisengerippes den Mauerarbeiten bis fünf und mehr Stockwerke voraus. Der Wind wird dann an der ersten Stielenstellung in seiner Richtung abgelenkt und trifft in wenig vermindertem Maße die übrigen Stielenstellungen. Derart ist schon das freie Gerippe hohen Windkräften ausgesetzt, welche bei

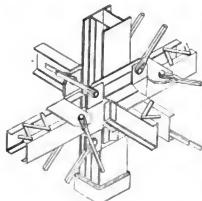


Abb. 19.

wenig tiefen Gebäuden für die Aufstellung des ersten der Anbringung von Windverbänden in lothrechter Ebene notwendig machen. So erklärt sich der geringe Wechsel der Querschnitte dieser Verbände in den aufeinander folgenden Geschossen der Gebäude (vgl. Bl. 29 u. 30). Nach vollen-

deter Einbringung der feuersicheren Decken, Zwischenwände und Frontmauern unterstützt der dem oben angeführten Zwecke dienende Verband die Wirkung der ersten. Die Stangen erhalten Spannschlösser, um sie bei verschiedenem Setzen des Traggerippes einstellen zu können. Während das breitbasige World-Gebäude (Bl. 31)

keine Windverbände enthält, befinden sich im Havemeyer-Gebäude (Abb. 21 und Bl. 30) in den zwei schwächsten Stellen und zwar in zwei stärkeren Scheidewänden Windverbände derart angeordnet, daß das Mittelfeld für die Thüren frei bleibt.

Die Windverbände im Masonic-temple (Bl. 27, Abb. 3, Bl. 28, Abb. 5 und 6) nehmen nach unten in der Breite in richtiger Weise zu, im Pabst-Gebäude sind nicht nur Windverbände in lothrechter und wagerechter Ebene vorhanden, es werden die kräftig entwickelten Thorpfeiler des Mittelbaus noch unterstützt durch Scheidewände, welche im Keller 94 cm, in den beiden Untergeschossen 84 cm und darüber durchweg 43 cm Stärke erhalten haben. Eine



Abb. 21. Havemeyer-Gebäude in New-York.

Durchbrechung durch Thüren und in den drei oberen Geschossen durch Fenster war nicht zu vermeiden. Die Abb. 19 und Bl. 29 zeigen die vollkommene Ausführungsweise eines Deckenknospunktes dieses Gebäudes im achten Geschosse. Die Windausnahmen betragen: für die 5 unteren Geschosse 50 kg/qm, für das 5. bis 10. Stockwerk 100, und darüber hinaus 200 kg/qm.

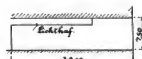


Abb. 20.

Das Pabst-Gebäude erhebt sich inmitten der Stadt unmittelbar am Milwaukee-Flusse. Der mittlere Wasserstand liegt 1,09 m unter Kellersohle. Gegen

Unterwaschung des Gebäudes mußte der an sich durchaus tragfähige Baugrund (scharfkantiger grober Sand) durch Pfahlrost gesichert werden. Auf den Schwellen befindet sich 10 cm starker Bohlenbelag und darauf ist die Gründung nach Chicagoer Weise als Cement-Stahl-Blöcke ausgeführt; letztere belasten den Bohlen-

belag mit 8,6 kg/qcm. Abb. 22 zeigt die Verlegung der Träger und die Herstellung der Betonblöcke für dieses Gebäude. Eine merkliche Senkung des 1892 vollendeten Gebäudes ist nicht eingetreten. Die Baukosten betragen 650 000 Dollar, wovon das Stahlgerippe 150 000 Dollar in Anspruch nahm.

Der Masonic-temple (Bl. 28) ist gleichfalls nach der Chicagoer Bauart gegründet, die Abmessungen der einzelnen Grundmauern und die Vertheilung der Räume in einem Stockwerk zeigt der Grundriß Bl. 28, Abb. 5 und 6.

Das Havemeyer-Gebäude (Abb. 21 sowie Bl. 30) hat gleichfalls Pfahlrostgründung. An den Kreuzungspunkten überdecken sich die 15 cm starken Bohlenbälle; der ganze Rostplan ist durch 15 cm starke Granitplatten abgedeckt, für die Gründung der Innensäulen sind Granitblöcke gewählt. Die Zeichnung giebt die Einzelheiten der feuerfesten Ummantelung der Stahlgerippe. Die erforderliche Beweglichkeit zwischen Stahlgerippe und Frontwänden mit Rücksicht auf ungleiches Verhalten bei Temperaturänderungen ist erzielt durch Flacheisen-Anker, die um 90° verdreht sind.

Das eigenartige Gepräge, das die New-Yorker Hafeneinfahrt auszeichnet, wird zum Theil durch die Brooklyn Bridge und das auf der Höhe der Manhattan-Insel, dicht an der Brückeneinfahrt befindliche Geschäftshaus des Weltblattes The World, das sog. World-Gebäude bestimmt. Die vergoldete Kuppel des Gebäudes, mit Glühlampen dicht besät, gewährt am Abend mit der reich beleuchteten Brücke, welche auch heute noch an Schönheit nicht ihres gleichen hat, einen märchenhaften Anblick und manchem eufahrenden Glücksuchenden eine Verheißung, die leider zu oft als trügerisch sich erweist. Wohl kaum ein Besucher der vorjährigen Weltausstellung dürfte die Gelegenheit verstimmt haben, von der Laternen des World-Gebäudes Umschau zu halten auf ein Stückchen des Erdballes, welches gleich hoch steht an Naturschönheit und an Leistungen schaffensfreudiger Menschen.

Die auf Bl. 31 dargestellten Einzelheiten ergeben die Bauweise dieses Hauses. Die untersten und obersten Geschosse dienen der Herstellung der Zeitung; an die Kuppel, über dem 13. Geschos, schließt sich noch ein Deckhaus an, welches auf

Bl. 31 nicht dargestellt ist. Die Gründung ist mittels Erdbohren aus Granit-Werksteinen und darunter befindlichen Betonstreifen geschehen. Die Säulen zeigen die Verwendung des Oktagon-Querschnittes (Abb. 12, unter 7), die Stöße sind in einfacher Weise hergestellt. Die Kuppel steht auf Blechträgern, letztere liegen in der Decke des obersten vollen Geschosses. Die Verwendung von Eisen für die Herstellung des Kuppelgerippes erscheint sparsam.

Bauvorgang.

Nachdem die Aufstellung des Eisengerippes bis zur ebenen Erde vollendet ist, erfolgt die Aufstellung gewöhnlich von wenigstens zwei freistehenden Bockkrahnen; die oberen Enden der Kransäulen werden durch Drahtseile oder Holzstreben seitlich versteift. Diese Krähne dienen zur weiteren Aufstellung des Eisengerippes, gleichzeitig heben sie sich erforderlichen Falles gegenseitig in die höheren, bereits durch die Krähne aufgestellten Stockwerke. Verbanden sind außerdem für die Beförderung der weniger umfangreichen Baustoffe, Steine und Mörtel, ein oder zwei Bauaufzüge, welche dem Verkehr der Handwerker nicht dienen sollen. Auf-

züge und Krähne werden bedient durch verrückbare, im Keller- oder Geschos aufgestellte Dampfwinden mit zwei Trommeln für Hub und Drehung. Ein Baugeüst ist bei sämtlichen Eisengerippebauten unnöthig. Besonders in den älteren und engeren Straßen von New-York werden bei solchen Neuheiten die Bürgersteige mittels leichter Holzbaute hoch gelegt.



Abb. 23.

Die ermüdende Hochgreifen mit einem Arm fällt fort. Die bepackten Geräthe werden auf den Aufzugskorb gehoben und am Beförderungsort wieder entnommen. Das Versetzen einer etwa



Abb. 22. Grundbau des Pabst-Geschäfts-Gebäudes in Milwaukee.

vorhandenen Frontwand geschieht zuletzt, unter Benutzung der im obersten Stockwerk befindlichen Krähne. In der Handhabung der Bammaschinen besitzen die Arbeiter große Schaltung und Sicherheit.

Für die Hausentwässerung und die Lüftung der sanitären Einrichtungen verwendet man in America abweichende, gründlichere — freilich auch kostspieligere Verfahren wie bei uns.

Der Bau der neuen Eisenbahnbrücken über die Weichsel bei Dirschau und über die Nogat bei Marienburg.

(Mit Abbildungen auf Blatt 32 bis 42 im Atlas.)

Nach amtlichen Quellen bearbeitet.

(Alle Rechte vorbehalten.)

Einleitung.

Wie aus den auf Blatt 32, 33 und 40 gezeichneten Lageplänen ersichtlich ist, liegen die neuen Brücken sehr nahe neben den alten. Die Entfernung der Brückennachsen von einander beträgt in Dirschau nur 40 m, in Marienburg etwas mehr, nämlich 68 m, und zwar deshalb, weil man hier beim Bau der neuen Nogatbrücke den geschichtlich berühmten „Buttermilchthurm“ unberührt lassen wollte. Da hiernach selbstverständlich die Stellung der Pfeiler sowie die Größe der Lichtöffnungen der neuen Brücken nur wenig von den Bauverhältnissen der alten Brücken abweichen durften, so erscheint es angezeigt, zunächst den letzteren einige Worte zu widmen, wobei auf die kürzlich in der Zeitschrift für Bauwesen erschienene Mittheilung des Regierungs- und Bauaths Mehrtens*) Bezug genommen wird.

Im Anfang der vierziger Jahre, als die preussische Staatsverwaltung um die Vorarbeiten zur Erbauung der im Zuge der geplanten Staatsbahnlinie Berlin-Königsberg gelegenen Weichsel- und Nogat-Brücke herantrat, gab es für den Ingenieur, der bei Ueberspannung großer Weiten auf Grund vorliegender Erfahrungen eine geeignete Construction zu wählen hatte, nur sehr wenig Vorbilder. Das waren — abgesehen von den gusseisernen Hogenbrücken — ausnahmslos Hängebrücken und dazu auch nur solche für den Straßenverkehr. Es war daher natürlich, daß man für die Ueberbrückung der Weichsel und Nogat zunächst Hängebrücken von sehr großer Spannweite plante. Man war in Dirschau auch bereits mit der Vorbereitung zu ihrer Ausführung stark beschäftigt, als infolge der den Ereignissen des Jahres 1848 vorausgehenden finanziellen und politischen Krisen die Vorarbeiten zu dem Bau der Eisenbahnlinie Berlin-Königsberg ins Stocken geriethen, weil die Mittel hierfür von dem vereinigten Landtag nicht bewilligt wurden. Der ungewollte Aufschub, den der Bau nach dem zum Jahre 1850 zu erleiden hatte, war für die großen Brückenbauten gewissermaßen als eine glückliche Fügung zu betrachten. Denn die in der Zwischenzeit (von 1846 bis 1850) auf der Eisenbahnlinie Chester-Holyhead beim Bau der Conway- und Menai-Brücken gemachten Erfahrungen auf dem Gebiete weitgespannter eiserner Brücken veranlaßten Lentze, den bekannten Oberleiter des Baues der alten Weichselbrücke, seinen Entwurf der Hängebrücke fallen zu lassen und sich für die Wahl von Gitterbrücken zu entscheiden, eine Bauart, die für kleine Eisenbahnbrücken bereits mehrfach versucht worden war. Dabei wurden für die Weichselbrücke sechs Öffnungen von je 36' (131,15 m) und

für die Nogatbrücke zwei Stromöffnungen von je 312' (97,92 m) Lichtweite, an welche sich bei der letzteren auf jeder Uferseite noch eine Landöffnung von 52' (16,32 m) Lichtweite schloß, in Aussicht genommen, welche Maße auch bei der Ausführung beibehalten worden sind.

Im Jahre 1851 (am 27. Juli) fand die feierliche Grundsteinlegung der alten Weichselbrücke durch Se. Majestät den König Friedrich Wilhelm IV. am Dirschauer Landpfeiler statt; am 20. October 1855 erfolgte die Ausrüstung der ersten beiden, durchgehend mit einander verbundenen Öffnungen des eisernen Ueberbaues und am 12. October 1857 wurde die Strecke Dirschau-Marienburg mit den beiden fertigen Brücken dem Verkehre übergeben. Diese waren bekanntlich eingleisig erbaut und dienten in den Pausen des Bahnbetriebes auch dem Landverkehre.

Als gegen Ende der sechziger Jahre auf der Ostbahn das zweite Gleis gelegt wurde, mußten die Brückenlinien wegen mangelnder Breite zur Legung des zweiten Gleises als eingleisige Strecken bestehen bleiben. Dieser Umstand wurde bei zunehmender Verkehrsentwicklung der Hauptlinie nach dem Osten, besonders auf der Strecke Dirschau-Königsberg, als großer Uebelstand empfunden, umso mehr als Dirschau wie Marienburg wichtige Verkehrsknotenpunkte waren. Auch die mangelnde Trennung zwischen Eisenbahn und Fahrstraße stellte sich im Laufe der Zeit mehr und mehr als unzulänglich heraus, weil die Landfahrwerke bei wachsendem Zugverkehre (namentlich bei der 785 m langen Weichselbrücke) oft ganz unangehrlich lange vor der Brücke warten mußten, anderseits schon der Achsenbruch eines Landfuhrwerks genügt konnte, den Eisenbahnverkehr auf längere Zeit zu sperren.

In den bewegten Mängeln, zu denen sich noch die Interessen der Landesverteidigung gesellten, sind im wesentlichen die Gründe zu suchen, die den Bau der neuen Brücken veranlaßt haben. Eine bloße Erweiterung der alten Brücken hätte nach dem Urtheile der Militärverwaltung die bestehenden Verkehrsverhältnisse nicht ausreichend verbessert. Deshalb wurde die Errichtung selbständiger zweigleisiger Eisenbahnbrücken neben den alten Brücken beschlossen, und diese zum Umbau in reine Straßenbrücken bestimmt.

Auf Grund eines am 1. November 1887 zwischen dem deutschen Reiche und Preußen getroffenen, durch Reichstagsbeschlüsse bestätigten Abkommens leistete das deutsche Reich den Neubauteilen einen verlorenen Zuschuss in Höhe von 60 v. H. der auf 15 Millionen Mark berechneten Gesamtbaukosten, worin nicht allein die Kosten für die eigentlichen Brückenbauten, sondern auch alle Aufwendungen für die damit im Zusammenhang stehende Erweiterung der Bahnanlagen in Dirschau und Marienburg, sowie auch für umfangreiche Strom- und Deichbauten

*) Zur Baugeschichte der alten Eisenbahnbrücken bei Dirschau und Marienburg. Zeitschr. f. Bauwesen 1893 S. 97 u. f.

behufs Verbesserung der Hochfluthverhältnisse des Weichselstroms bei Dirschau mit enthalten sind. Dazu gehört auch die notwendige Verlegung der bestehenden stromabwärts liegenden Mastenkrahn-Anlage und ihre Ergänzung durch Anbringung einer maschinellen Schleppvorrichtung zum Durchholen der entmasteten Fahrzeuge.

Der nach dem getroffenen Abkommen auf Preußen entfallende Antheil der Baukosten fand, nach erfolgter Genehmigung der beiden Häuser des Landtags, die Königliche Bestätigung durch Gesetz vom 11. Mai 1888 (G. S. S. 80).*)

Die Aufstellung der grundlegenden Entwürfe für beide Brücken ist von dem Wirl. Geheimen Ober-Baurath Schwedler persönlich geleitet worden, der Ban begann im Frühjahr 1888. Bereits nach 2 1/2 Jahren — am 25. October 1890 — konnte die neue Marienburger Brücke dem Betriebe übergeben werden, und am 28. October 1891 (nach 3 1/2-jähriger Bauzeit) folgte die Betriebseröffnung der neuen Dirschauer Brücke. Die Oberleitung der Bauausführungen lag in den Händen des Geheimen Regierungs-Raths Suche, Dirigenten der IV. Abtheilung der Königlichen Eisenbahn-Direction Bromberg. Da-



Abb. a. Eisenbahnbrücke über die Weichsel bei Dirschau.

selbst wurde durch Ministerial-Erlaß vom 7. Januar 1888 ein besonderes Bureau für die Bearbeitung der Bauangelegenheiten unter Leitung des damaligen Bauinspectors, jetzigen Regierungs- und Bauraths Prof. Mehrteus, errichtet. Derselbe wirkte ausserdem im Auftrage als Mitglied der Königlichen Eisenbahn-Direction für alle Angelegenheiten, die das Eisenwerk der Brücken betrafen. Oertliche Bauleiter waren in Dirschau der frühere Bauinspect, jetzige Eisenbahn-Director Mackensen und in Marienburg der Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspect Matthes. Nach erfolgter Beauftragung des Eisenbahn-Directors Mackensen mit den Geschäften eines Mitgliedes der Königlichen Eisenbahn-Direction trat im October 1891 an seine Stelle in Dirschau der Regierungsbaumeister, jetzige Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspect Grevemeyer, in Marienburg vom 1. Februar 1891 ab an die Stelle des Bauinspectors Matthes, der zum örtlichen Leiter des Baus der Fordner Weichselbrücke berufen wurde, der frühere Regie-

rungsbaumeister, jetzige Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspect Dietrich.

In dem erwähnten Bureau für die Bearbeitung der Bauangelegenheiten waren mit der Herstellung der Entwürfe die Königl. Regierungsbaumeister Lüpcke, Thiele, Reiser, Öhlmann (für die Pfeiler), Liesegang, Leipziger, Labes, Teichgräber (für die Eisenbauten) beschäftigt. Auf den Baustellen waren noch thätig in Dirschau die Königl. Regierungsbaumeister Grevemeyer, Lüpcke (Pfeilerbau), Rothschub (Strombauten), Labes (eiserne Ueberbauten), und in Marienburg die Königl. Regierungsbaumeister Dietrich (Pfeilerbau), Krome (Edearbeiten usw. und eiserne Ueberbauten). Der Regierungsbaumeister Liesegang hat die Prüfung des Materials und die Abnahme der Constructionen in der Werkstatt von Harkert in Dniburg bewirkt.

Die Anlagen bei Dirschau.

I. Allgemeine Beschreibung der ausgeführten Bahn- und Brückenanlagen.

Bei der Festsetzung des Abstandes der neuen Brücke von der alten (Abb. 1 und 3 Bl. 32 und 33) war eine möglichst

*) Eisenbahn-Verordnungsblatt 1888 Seite 119.

nabe Lage der neuen Brücke sowohl der Strombauverwaltung erwünscht, wie eine solche auch im Interesse der Umgestaltung der Bahnhofsanlagen in Dirschau lag, besonders, um nicht einen zu kleinen Halmessener der Anschlußgleise an die neue Brücke zu erhalten. 40 m Entfernung von Mitte zu Mitte mußten mindestens gewählt werden, um mit den Baugruben der neuen Pfeiler möglichst aus dem Bereiche der alten Stein-schüttungen zu kommen, die zum Schutze der Gründungssohle und des Flußbettes gegen die in der Weichsel besonders starken Angriffe von Hochwasser und Eis rings um die alten Pfeiler in bedeutender Ausdehnung angelegt worden sind, und deren Beseitigung während der Gründungsarbeiten nicht allein schwierig und kostspielig gewesen wäre, sondern noch die rechtzeitige Fertigstellung des dringlichen Baues hätte verzögern können.

Die mit dem Neubau der Brücke und der Durchführung ihres zweigleisigen Betriebes in Verbindung stehende, zur Zeit aber noch nicht vollständig im wesentlichen zur Ausführung gekommene Erweiterung der Bahnanlagen besteht in einer Umgestaltung des Personen- und Verschuldbahnhofs Dirschau, einschließlich der den Bahnhof kreuzenden Wegeanlagen, die nach Inbetriebnahme der neuen Brücke den gesamten Laufverkehrs-verkehr zwischen den Ortschaften des rechten Weichselufers einerseits und derjenigen östlich der Bahn am linken Weichsel-ufer anderseits aufzunehmen haben. Denn dieser Wagenverkehr ist ausschließend auf die zur Straßenbrücke umgebaute alte Weichselbrücke angewiesen, deren nördlich der Bahn gelegene Zufahrtsrampe durch den Bau der neuen Brücke beseitigt wurde, wie der Lageplan Abb. 1 Bl. 32 und 33 ersichtlich macht.

Die Anzahl der Öffnungen und die Stellung der Pfeiler der neuen Brücke wurden durch die vorhandenen Anlagen bedingt. Danach erhielt die neue Brücke ebenfalls sechs Öffnungen, die mit eisernen Ueberbauten von je 129 m Stützweite überbrückt sind. Jedoch schien es geraten, und aus Standfestigkeits-Rücksichten auch zulässig, die übermäßige Stärke der alten Pfeiler (oben 9,73 m) nicht beizubehalten. Die obere Stärke der neuen Pfeiler wurde daher auf 6 m bemessen. Die beiden Landpfeiler haben, in Übereinstimmung mit den entsprechenden alten Anlagen, bedeutende, in gediegener und reichster Weise (nach dem Entwürfe von Professor Jacobsthal in Charlottenburg) architektonisch ausgebildete und geschmückte Portal-Aufbauten erhalten (vgl. die Lichtbild-Aufnahmen Abb. a und b). Das Untergeschoß dieser Aufbauten dient in Verbindung mit einem durch hohe Schutzmauern und Stahlthore abgeschlossen, für beide Brücken gemeinsamen Vorhof für die Zwecke der Brückenkopf-Befestigung (Abb. 4 u. 6 Bl. 32 u. 33). Ein Pfeiler ist mit einer Sprengmauer-Anlage versehen.

Der östliche Landpfeiler (Abb. 4 Bl. 32 und 33) hat mit Rücksicht auf den Umstand, daß die gänzliche Abschließung (Coupierung) der Nogat (wenn auch zur Zeit des Baues noch fraglich, so doch im Laufe der nächsten Zeit) nicht ausgeschlossen erscheint, eine besondere Gestalt erhalten. Der Landpfeiler ist nämlich derart angelegt, daß er bei einer künftigen Erweiterung der Dirschauer Brücke um mehrere Öffnungen — ein Fall, der bei Abschließung der Nogat und der dadurch herbeigeführten Vergrößerung der Durchflußmassen in Dirschau unbedingt eintreten müßte — als Mittelpfeiler für die neuen Öffnungen stehen bleiben kann, ohne daß es dabei notwendig wird, an seiner Gründung oder an seinem Aufbau etwas wesentliches zu ändern.

Die eisernen Ueberbauten der Brücke von je 129 m Stützweite (Abb. 2 Bl. 32 und 33) zeigen Hauptträger mit gekrümmten Ober- und Untergeräten, zwischen denen ein zweifaches System von nur aus Schrägstreifen bestehenden Wandgliedern eingespannt ist, wobei die zweigleisige Fahrbahn an Tragbalken des Untergeräts hängt. Die leichte Breite der Fahrbahn beträgt zwischen den Hauptträgern 8,508 m, also 1,008 m mehr, als nach der Umgrenzung des lichten Raumes für eine zweigleisige Bahn notwendig gewesen wäre. Die größere Breite rührt vom Vorhandensein der granitenen Stützpfiler her, die über die Fahrbahn hinausragen (Abb. 4, 6 u. 7 Bl. 32 u. 33) und auf jedem Pfeiler notwendig eine Einschränkung des lichten Raumes herbeiführen.

II. Beschreibung der neuen Dirschauer Brücke.

A. Der Brückenunterbau mit den Nebenanlagen.

1. Strom- und Bodenverhältnisse. Der Querschnitt durch den Flußlauf und das Vorland an der Baustelle ist auf Blatt 30 u. 31 (Abb. 5) dargestellt. Danach liegt der eigentliche Stromschlauch etwa zwischen den Pfeilern I und III, während von Pfeiler III bis zum östlichen Landpfeiler VII das nur bei höheren Wasserständen überflutete Vorland sich erstreckt.

Bei Beginn des Baues erhob sich das Vorland in der Nähe des Pfeilers IV bis etwa zur Ordinate + 8,0 N.N. und senkte sich bis zum Pfeiler VII auf Ordinate + 6,5 N.N. Das westliche Ufer war an der Baustelle durch ein Deckwerk aus Steinschüttung bzw. Plaster gesichert, während das östliche eine Befestigung durch Bahnen aufwies; die Verbindungslinie der Buhnenköpfe (Correctionslinie) ging nahezu durch die Achse des Pfeilers III.

Die in der Zeit vor Beginn des Baues am Pegel zu Dirschau beobachteten Wasserstände*) waren auf N.N. bezogen folgende:

1. Ueberhaupt höchstes Hochwasser, 1871 . . .	+ 10,78
2. Höchstes Sommerhochwasser, 1884 . . .	+ 9,98
3. Ueberhaupt kleinstes Niedrigwasser, 1846 . . .	+ 3,15
4. Mittlerer Wasserstand	+ 5,22
5. Mittlerer Sommerwasserstand	+ 4,67

Im Entwurfe waren angenommen:

Hochwasser auf	+ 10,86
Mittelwasser auf	+ 4,25
Niedrigwasser auf	+ 3,32

Das letztere war maßgebend für die Höhenlage der Betonoberkante der Strompfeiler.

Während der Baujahre 1888 bis 1890 wurden beobachtet:

1888: Höchster Wasserstand, 3. April . . .	+ 10,60
Niedrigster „ 16. Juni . . .	+ 4,00
1889: Höchster „ 28. März . . .	+ 10,96
Niedrigster „ 15. Juli . . .	+ 3,38
1890: Höchster „ 6. December . . .	+ 7,64
Niedrigster „ 10. September . . .	+ 3,19

Das Gefälle des Stromes, das bei den verschiedenen Wasserständen wesentliche Änderungen nicht zeigt, beträgt etwa 1:6500.

*) Vgl. die im Auftrage des preussischen Ministers der öffentlichen Arbeiten 1888 erschienene Denkschrift über Memel, Weichsel, Oder, Weser und Rhein. Dort ist für die Weichsel der Unterschied zwischen Pegelstand und N.N. auf 2,507 m angegeben, welche Zahl den obigen Angaben zu Grunde liegt. Nach dem späteren Preisver-nichtement des Herrn Professor Seibt ist das genauere Maß für den Pegel-Nullpunkt + 2,488 N.N.

Die Bodenverhältnisse des Bangrundes waren durch die in den ersten Monaten des Jahres 1888 vorgenommenen Bohrungen an den einzelnen Baustellen der Pfeiler (Abb. 5 Bl. 32. n. 33) ermittelt worden. Der Baugrund bestand danach unter einer oberen Schlickschicht im wesentlichen aus feinerem und gröberem weiflichen, vielfach Muscheln enthaltenden Sande,

zum Theil mit thonigen Beimengungen oder mit nesterartig eingelagertem Thon.

2. Gründung der Pfeiler. Die beiden Landpfeiler I und VII, sowie die beiden Strompfeiler II und III sind auf einem Betonbette zwischen 26 cm starken, 5,0 m unter der Sohle tief eingerammten Pfahlwänden errichtet, während die



Abb. b. Eisenbahnbrücke über die Weichsel bei Dirschau.

Vorlandpfeiler auf je zwei Brunnen von kreisringförmigem Grundriss gegründet sind.

Bei den Strompfeilern traten noch je 142 Stück, 33 cm im Mittel starke Grundpfähle hinzu, die 5,0 m tief eingerammt und 0,3 m über der Betonsohle abgeschnitten wurden. Die Stärke des Betonbettes wurde angenommen: bei dem Landpfeiler I zu 4,60 m im vorderen stromseitigen Theile und zu 2,60 m im hinteren Theile; bei den Strompfeilern II und III und dem Landpfeiler VII zu 3,80 m. Dieser Landpfeiler hat nur deshalb Betongründung erhalten, weil er, wie bereits unter I erwähnt wurde, vielleicht künftig bei Erweiterung der Brücke

als Mittelpfeiler zu dienen haben wird. Die Oberkante des Betons lag bei dem Landpfeiler I auf + 3,92 N.N., bei den übrigen genannten Pfeilern auf + 3,25 N.N.

Für die 1,16 m starken, unten 10,3 m, oben 10,0 m im äußeren Durchmesser haltenden Brunnen (Abb. 9 Bl. 34) war eine Höhe von 7,0 m und eine Absenkung des Schlingens bis zur Ordinate — 2,76 N.N. vorgesehen. Bei der Ausführung wurden sie etwa bis zur Ordinate — 3,16 N.N. und bei dem dem Strome zunächst stehenden Pfeiler IV bis auf — 3,70 unter entsprechend vergrößerter Höhe abgesenkt. Die durchschnittliche Stärke der Ausbetonierung war 2,5 m. Jeder eiserne Brunnen-

kranz ist aus einem 20 cm hohen Stehblech, einem 25 cm breiten Horizontalblech und einem Winkelisen (150-105-13) zusammengesetzt. Der Mantel der Brunnen beginnt über dem Brunnenkranz mit einer Stärke von 0,25 m, die durch Auskragung im Innern allmählich auf 1,16 m anwächst. Auf der Außenseite erhielten die Brunnen in dem unteren 1,8 m hohen Theil einen Anlauf von 1:12. Die Anbringung von Ankern in dem Brunnenmantel unterblieb, da der Brunnengrund aus Sand besteht, und weil eine Trennung des Brunnenmantels beim Senken demgemäß nicht zu befürchten war. Auch hätten die Anker den Verband im Mauerwerk in nachtheiliger Weise unterbrochen und durch die ganze Höhe des Brunnenmantels hinaufgeführt werden müssen, um durch sie bei einem etwaigen Aufsitzen ein Reissen des Brunnenmantels mit Sicherheit zu verhindern. Die beiden Brunnen eines Pfeilers sind durch Uebertragungen und Gewölbe mit einander verbunden.

Die Gründungen sind gegen Auskolkungen durch Steinpäckungen aus Granitfindlingen gesichert; die Päckungen reichen bei den Strompfeilern bis zur Ordinate $+3,25$ N.N. und haben, von der auf dieser Höhe abgeschnittenen Pfahlwand an, 8,0 m Breite mit anschließenden Böschungen von 1:3 erhalten. Am Landpfeiler I ist die Steinschüttung, von der Leinpfadmauer ab, oben 8,0 m breit und bis zur Ordinate $+3,92$ N.N. ausgeführt, dagegen ist sie am Landpfeiler VII oben nur 4 m breit, auf Ordinate $+6,7$ N.N. Die Steinpäckungen um die Vorlandpfeiler reichen bis zur Oberkante der Brunnen hinab und sind dort 4,0 m breit. Sie verbreitern sich nach oben in $1\frac{1}{2}$ facher Böschung und sind auf Ordinate $+6,7$ N.N. (in 6 m Breite) mit schwachem Seitengefälle abgeplastert.

Die größte Beanspruchung des Baugrundes durch das Gewicht der Pfeiler, des Ueberbaues und der Verkehrslast tritt beim östlichen Landpfeiler ein und beträgt etwa 5,3 kg auf 1 qm. Beim westlichen Landpfeiler und den Strompfeilern beträgt der ähnliche Druck nicht ganz 4 kg. bei den Vorlandpfeilern etwa 4,4 kg.

3. Die Pfeiler und Pfeileraufbauten. a) Die Strompfeiler (Abb. 7 Bl. 32 u. 33). Der wagerechte Querschnitt eines Pfeilerumpfes (Abb. 9 Bl. 34) zeigt ein Rechteck mit beiderseitigen Spitzbogen-Vorköpfen. Die Breite des Rechtecks (die Pfeilerstärke) beträgt in der untersten Sockelschicht auf der Betonoberfläche 8,34 m, in der obersten der 5 Sockelschichten 7,14 m und in der obersten Schicht des Pfeilerumpfes 6 m, so daß der Anlauf der Pfeilerflächen sich auf 1:18 stellt. Soweit die anstossenden Theile des Ueberbaues es gestatten, ist der Pfeiler in Balnhöhe mit einem durch eine Brüstung abgeschlossenen Umgange versehen, der aus starken, von einer Reihe von kräftigen Consolen getragenen Platten gebildet wird. Diese Platten sind mit Ausnahme der für die Lagerung der Eisentheile frei bleibenden Ausparungen über den ganzen Pfeilerumfang durchgeführt. Ueber ihnen erheben sich die beiden Stützpfeiler, die zur Aufnahme der Lager des eisernen Ueberbaues dienen und mit einander durch einen Verstreubungsbogen verbunden sind.

Die statische Bedeutung dieses Bogens ist S. 249 auseinandergesetzt. Die Stützpfeiler selbst sind massiv aus Werksteinen hergestellt. Dagegen erhielt der Pfeilerumpf nur eine Werksteinverblendung mit Schichten von wechselnder Stärke — 472 und 312 mm —, die 470 bzw. 800 mm tief einbinden. In der 1., 7., 13., 19. und 25. Schicht ist die Verblendung

noch durch kräftige Ankersteine in bessere Verbindung mit der Ziegel-Hintermauerung gebracht.

b) Die Vorlandpfeiler (Abb. 9 Bl. 34). Die Vorlandpfeiler unterscheiden sich im Aufbau von den vorherbeschriebenen Strompfeilern nur dadurch, daß ihre Vorköpfe eine Werkstein-Verblendung erhalten haben, während die Verblendung der übrigen Pfeilerflächen aus blanrothen, wetterbeständigen Klinkern ausgeführt ist.

c) Westlicher Landpfeiler (Abb. 6 Bl. 32 u. 33). Die Grundrisse des Pfeilers ist aus der Zeichnung ersichtlich. Zur Ersparung an Mauermasse ist in der Mitte des Landpfeiler-Körpers ein überwölbter Leerraum von 4,60 m Breite und 8,70 m Höhe angelegt. In der Höhe von $+6,92$ ist der bestehende Leinpfad von der alten nach der neuen Brücke durchgeführt. An den Landpfeiler schliessen sich 8,0 m hohe fortificatorische Abschlusmauern, von denen die vordere, dem Lande zugekehrte Mauer 16,40 m von dem Landpfeiler entfernt liegt und durch Pfeiler und Gurtbögen unmittelbar auf gewachsenem Boden gegründet ist. Die Abschlusmauern sind auch mit der alten Brücke in Verbindung gesetzt, weshalb das nördliche Wachthaus der alten Brücke beseitigt worden ist. Der durch die Abschlusmauern gebildete Hof ist mit Bekiesung versehen, und an den Mauern entlang sind Umgänge gebildet aus Kunststein-Notthäusen von F. Jantzen in Elbing zwischen Bordsteinen aus schleischem Granit. Das auf das Nordende der vordern Abschlusmauer sich stützende Wachthaus ist vom Hofe aus zugänglich.

d) Ostlicher Landpfeiler (Abb. 4 Bl. 32 u. 33). Wie bereits erwähnt wurde, hat der östliche Landpfeiler, im Hinblick auf die Möglichkeit seiner Bestimmung als Mittelpfeiler bei künftiger etwa eintretender Vermehrung der Brückenöffnungen, oberhalb und unterhalb Pfeilervorköpfe erhalten, in der Art, wie sie bei den übrigen Mittelpfeilern zur Ausführung gelangt sind. Die dadurch festgelegte Grundform des Landpfeilers war für seine weitere Ausbildung insofern bestimmend, als des guten Ansehens wegen es notwendig erschien, den oberen Abschlufs des Pfeilerunterbaues namentlich in ähnlicher Weise zu gestalten wie bei den Mittelpfeilern und demgemäß mit einem auf Kragsteinen ruhenden Pfeilerumfang anstatt, obwohl der Umgang hier seinen eigentlichen Zweck nicht erfüllen kann. Der Pfeiler hat oben eine Breite von 6,0 m erhalten. Die Vorköpfe sind durchweg mit Granitwerksteinen verblendet. Die Anordnung der Abschlusmauern des Brückenkopfes und des Vorhofes ist ähnlich wie beim westlichen Landpfeiler.

e) Portalbauten der Landpfeiler (Abb. 4 u. 6 Bl. 32 u. 33, sowie die Text-Abb. a u. b). Die Zeichnungen geben ein vollständiges Bild der neuen Portalanlagen, die mit den alten durch die vorerwähnten Abschlusmauern verbunden sind. Die nach Dirschau zugekehrte westliche Abschlusmauer ist mit einer Zinnenbekrönung geschmückt und trägt in ihrer Mitte eine Inschrifttafel aus grünem, polierten Syenit mit vertieft liegender, vergoldeter Schrift. Die Tafel ist in Mafswerk aus bayrischem Granit gefaßt.

Der östliche Portalbau unterscheidet sich vom westlichen nur dadurch (vgl. die Querschnitte der Abb. 4 u. 6), daß mit Rücksicht auf die bekannte künftige Bestimmung des östlichen Landpfeilers die Spitzbogen-Anordnung symmetrisch gewählt ist, um die künftige Aufnahme eines anstossenden Ueberbaues ohne weiteres zu ermöglichen.

Portal-Wachthäuser und Abschlussmauern sind aus gewöhnlichen Ziegeln mit einer Verblendung von gelblichen Ziegeln aus den Siegersdorfer Werken erbaut. Die Gliederungen, Gesimse und Abdeckungen wurden aus schwedischem Granit hergestellt. Aus glasierten Steinen der Mettlacher Mosaikfabrik wurde der den Mitteltheil des Portals umzirkende Fries, aus solchen der Siegersdorfer Werke der Fries am den Bogen des Westportals gebildet. Röhlicher harter Granit kam für die Vierpassefenster der Portale zur Verwendung.

Besondere Erwähnung verdient die Ausführung der heraldischen Adler an den Seiten der Portale, je eines preussischen und eines Reichsadlers, nach Modellen des Professors Behrend in Berlin. Sie sind nach einer vom Professor Jacobsthal am Grabmal des Mahmud-Pascha in Constantinopel aufgefundenen Technik hergestellt. Die Schilde wurden aus weissem oder gelbem Bunzlauer Sandstein hergestellt, die Adler selbst von Ernst March Söhne in Charlottenburg in Thon gebrannt, mit den heraldischen Farben in Schmelzüberzug, und in einzelnen größeren und kleineren Stücken mit Cementmörtel in den vorher ausgestemten Sandstein eingesetzt.

B. Die Deich- und Strombauten.

1. Die Deichbauten. Um die großen Verschiedenheiten in dem Hochwasser-Querschnitt des Stromes an der Baustelle zu beseitigen und um dadurch auch die Gefahr von Einsenkungen zu verringern, wurden die bestehenden Deichanlagen oberhalb und unterhalb der Brücke verbessert und ergänzt. Die oberhalb der Brücken weit in den Aufseideich vorspringende Deichecke am Dirschauer Fahrgrub wurde wieder abgetragen, und als Ersatz weiter blauenwärts eine 750 m lange Deichstrecke neu hergestellt. Außerdem wurde der unterhalb der Brücken weit nach dem Binnenlande zurücksetzende und vielfach gekrümmte alte Liessauer Deich durch eine neue (rund 2200 m lange) Deichstrecke begründet. Die Achse des neuen Liessauer Deiches ist soweit hinter die Brücke zurückgezogen worden, daß im Falle der künftigen Schließung der Nogat die notwendige und (wie bereits erläutert) auch vorgesehene Erweiterung der neuen Brücke durch den Anbau weiterer Öffnungen eine nochmalige Verlegung des Deiches nicht bedingt.

2. Die Abgrabung des Vorlandes. Das Vorland hat in der Nähe der Brücken eine Breite von 400 bis 1100 m und zeigte beim Beginn des Baues im allgemeinen die in Abb. 5 Bl. 32 u. 33 dargestellte Oberfläche. Hiernach befand sich die größte Erhebung des Vorlandes in der Nähe des Stromes, während eine tiefer liegende Senkung, die vielfach mit Wasserlöchern von stellenweise erheblicher Tiefe durchsetzt war, sich längs der Hochwasserdeiche hinzog. Deshalb bildete sich bei Hochwasser längs der Deiche eine ziemlich laubhafte Strömung aus, die eine Gefahr für die Deiche in sich barg.

Auf Veranlassung der Strombauverwaltung ist daher eine Abgrabung der hoch gelegenen Theile des Vorlandes ausgeführt, so daß das Gelände nunmehr von Ströme nach dem Deiche hin ansteigt.*) Gleichzeitig sind die tiefer gelegenen Theile des Vorlandes mit einem Netz von Querdämmen (Traversen) überzogen worden, deren Krone in die Verlängerung der angrenzenden Abgrabungsfläche fällt, damit in Zukunft die Strömung infolge der nach dem Ströme hin zunehmenden Tiefe des Hoch-

wasserquerschnitts mehr von den Deichen fort und dem Strombette zugeführt werde.

C. Der eiserne Ueberbau.

1. Allgemeine Anordnung. Die beiden Hauptträger eines Ueberbaues, deren senkrechte Mittellinien 9,5 m von einander entfernt liegen, zeigen polygonal gekrümmte Ober- und Untergurte, zwischen denen ein zweifaches System von sich kreuzenden Wandgliedern eingelegt ist. Zur Verbindung beider Systeme sind die Kreuzungspunkte der Wandglieder (mit Ausnahme der Endfelder, in denen zu gleichem Zweck ein senkrechter Ständer angeordnet ist) durch ein wagerechtes Band derart vereinigt, daß eine gleichmäßige Beanspruchung beider Systeme unter der Verkehrslast befördert wird.

Die Grundmaße und Grundspannungen des Stabesystems der Hauptträger sind umseitig in Abb. 1, 2 und 3 angegeben. Dazu ist zu bemerken, daß die Schwerpunktslinien der Gurte

und Wandglieder, mit Ausnahme der Knotenpunkte 2, 39, 10 u. 22 (Abb. 6), mit den Grundlinien des Stabesystems überall zusammenfallen. Es greifen also mit Ausnahme der genannten in allen übrigen Knotenpunkten die Kräfte centrisch an.

Das Bahngerippe (amstehende Abb. 5, sowie Abb. 17 Bl. 35 und Abb. 29 bis 35 Bl. 36) wird durch senkrechte Trageisen vom Untergurte getragen und besteht aus achtzehn mittleren Blech-Querträgern mit wagerechtem Ober- und gekrümmtem Untergurt und zwei Querträgern mit geraden parallelen Gurten. Zwischen den Querträgern sind vier Reihen von Schwellenträgern (als Blechträger mit parallelen Gurten ausgebildet) eingespannt. Die Schwellenträger liegen senkrecht unter den Schienensträngen (die äußeren Reihen 5 m, die inneren Reihen 2 m von einander entfernt) und tragen die als eiserner Querschwellen-Oberbau ausgebildete Fahrbahn und den zu beiden Seiten durch ein Schotzgeländer begrenzten eisernen Plattenbelag. Die Querträger liegen senkrecht unter den Knotenpunkten, mithin in den Endfeldern 5 m, in allen übrigen Feldern 7 m von einander entfernt. Sie ragen an jedem Knotenpunkte über die Trageisen des Untergurtes etwas hinaus und werden daselbst an ihren Enden durch je einen Randträger, der wie die Schwellenträger als Blechträger mit parallelen Gurten ausgebildet ist, begrenzt. Die beiden Randträger wirken als Gurte für den unteren Windverband, dessen Streben in wagerechter Ebene unter den Untergurten der Rand- und Schwellenträger liegen und in ihren Kreuzungspunkten mit letztgenannten Trägern verankert sind.

Der untere Windverband bildet ein zweifaches System (Abb. 5 S. 247 und Abb. 8 S. 251) von parallelen Gurten mit dazwischen liegenden sich kreuzenden Streben. Das aufsen liegende System stützt sich auf die Randträger, das innen liegende auf die äußeren Schwellenträger als Gurtung. Der Zusammenbau des Windverbandes mit den Schwellenträgern und deren Verbindung mit den Querträgern ist derart angeordnet, daß die Querträger durch die Formänderungen der Schwellenträger infolge des Winddruckes möglichst wenig in Mitleidenschaft gezogen werden. Die End-

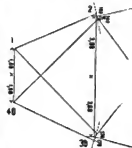


Abb. 6.

*) Vgl. Centrall. der Bauverwaltung 1890 S. 325.

Äußerer Längsbau der neuen Weichselbrücke bei Dirschau.

Grundrisse und Grundspannungen.

Längen der Stäbe.

Abb. 1.

Spannungen aus Eigengewicht und Verkehrslast.

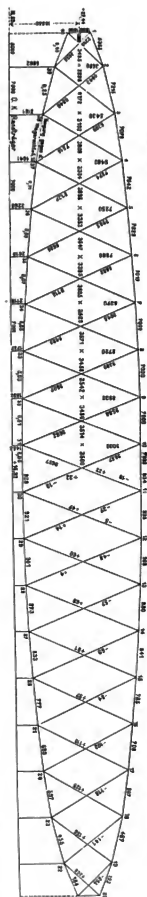
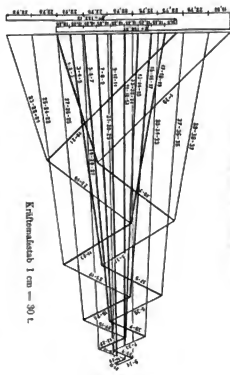
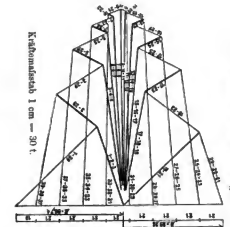


Abb. 2. Kriechplan für Eigengewicht.



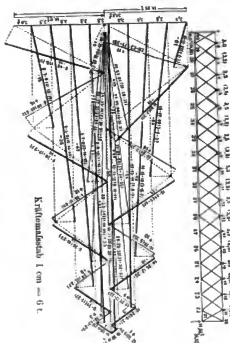
Kriechmaßstab 1 cm = 30 t.

Abb. 3. Kriechplan für Verkehrslast.



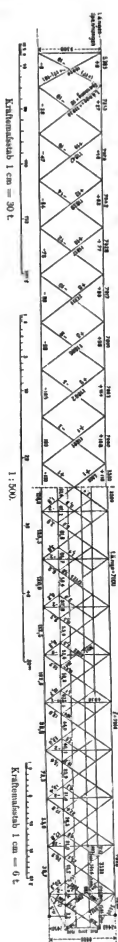
Kriechmaßstab 1 cm = 30 t.

Abb. 4. Oberer Windverband. Kriechplan für den Winddruck.



Kriechmaßstab 1 cm = 6 t.

Oberer Windverband.



Kriechmaßstab 1 cm = 30 t.

Abb. 5.

Unterer Windverband.

Kriechmaßstab 1 cm = 6 t.

querträger ruhen auf dem Mauerwerk der Pfeiler (Abb. 17 Bl. 35 und Abb. 32 und 34 Bl. 36), derart, daß sie inständige sind, die im unteren Windverband herrschenden Lagerdrücke auf die Pfeiler zu übertragen.

Der obere Windverband (Abb. 4) ist in den Polygon-Ebenen zwischen den oberen Gurtungsfeldern angeordnet und besteht aus sich kreuzenden Streben und zwei wagrecht liegenden Endstielen. Die Endstiele sind gleichzeitig Theile des senkrechten Kreuz-Querverbandes (Abb. 10 Bl. 34), der zwischen den Endständern über den Lagern der Hauptträger angeordnet ist, um die im oberen Windverband wirkenden Kräfte auf die Lager der Hauptträger oder auf die Pfeiler zu übertragen.

Die Lager (Abb. 12 bis 14 Bl. 34 und Abb. 38 Bl. 36) sind derart eingerichtet, daß eine Verschiebung jedes Ueberbaues infolge der Ausdehnung des Eisens bei Wärmetenderungen, sowohl nach der Länge als auch nach der Quere der Brücke hin, stattfinden kann. Zu diesem Zwecke kommen in jeder Brücken-Öffnung vier verschiedene Arten von Lagern in Anwendung und zwar: 1) Feste Lager, 2) Stelzenlager mit Querbeweglichkeit, 3) Stelzenlager mit Längsbeweglichkeit und 4) Stelzenlager mit Längs- und Querbeweglichkeit, deren Anordnung aus nebenstehender Abb. 11 ersichtlich ist.

Die Lager ohne Querbeweglichkeit, welche allein inständige sind den Winddruck von dem Eisenwerk auf die Pfeiler zu übertragen, sind stromaufwärts gelegt, weil der bedeutendere Winddruck von der Mündung des Flusses her zu erwarten steht, insofern als die alte Brücke die neue gegen einen stromabwärts gerichteten Winddruck schützt. Es wird nämlich durch diese Anordnung der Lager erreicht, daß die Mittelkraft aus dem bedeutenderen Winddruck und der senkrecht auf die Stützpfiler, in der Nähe der inneren Kanten derselben wirkenden Belastungen durch den Endquerverband des Eisenwerkes, also eine Mitwirkung des Verbindungsbogens zwischen den sich gegenüberliegenden Stützpfilern, unmittelbar in die breite Grundfläche des dem südlichen Stützpfiler als Rückhalt dienenden Vorkopfes fällt.

Der gemauerte Verbindungsbogen, der zwischen die Stützpfiler gespannt ist, soll besonders einen Theil des stromabwärts gerichteten Winddruckes vom südlichen Stützpfiler zum nördlichen übertragen, damit die südliche Stützpfilergrundfläche in der Nähe ihrer inneren Kante nie zu stark beansprucht wird.

Die Lager des Bahngerippes sind sämtlich beweglich eingerichtet, um auch in der Nähe der festen Lager der Hauptträger die freie elastische Bewegung des Bahngerippes zu ermöglichen.

2. Material. Das Material der Ueberbauten besteht vorwiegend aus Schweisseisen. Zur Zeit der Entstehung der Entwürfe, im Anfang des Jahres 1883, wurde die Frage, ob es nach damaliger Lage der Verhältnisse gerathen sei, die Ueberbauten aus Flußeisen herzustellen, nur deshalb verneint, weil bei Verwendung von Flußeisen die Gefahr einer Ueber-

schreitung der vorgeschriebenen Baufrist nicht ganz sicher ausgeschlossen gewesen wäre. Es stand zwar damals schon Flußeisen in ausreichender Güte zu Gebote, es konnte aber mit Sicherheit nicht darauf gerechnet werden, die notwendige umfassende technische Prüfung für die erforderlichen bedeutenden Flußeisen-Massen von rund 7000 t für die Weichsel- und rund 1500 t für die Nogat-Brücke in der für die Lieferung und Verarbeitung desselben nur kurz bemessenen Zeit rechtzeitig zu bewerkstelligen. Die Prüfung hätte aber umso mehr eine eingehende und strenge sein müssen, als die Verwendung des Flußeisens für die in Rede stehenden Eisenbahn-Brücken damals der erste bedeutende Versuch solcher Art auf den europäischen Festlande gewesen wäre. — Aus dem angegebenen Grunde beschränkte man die Verwendung des Flußeisens auf einzelne, besonders stark in Anspruch genommene Theile.

Demnach wurden sämtliche Trageisen der Fahrbahn und die 20 mm starken, sowie 600 mm breiten Zugbänder in den Endfeldern der Hauptträger aus Flußeisen gefertigt. Außerdem wurden für alle Lagertheile mit Ausnahme der Drehzapfen, Stelzen und plattenartigen Stücke, die aus geschweißtem Flußstahl hergestellt sind, Formstahl oder Flußstahl-Oufs vorgeschrieben, d.h. unmittelbar aus dem Flammofen (Martinofen) in feuerfeste Masseformen gegossenes Flußeisen.

In den besonderen Vertragsbedingungen wurde ausschließlich Martin-Flußeisen zugelassen, weil man zur Zeit der Ausschreibung der Arbeiten und Lieferungen das Thomas-Flußeisen im allgemeinen als für einen ersten Versuch nicht als ausreichend sicher erachtete.*)

Bei Festsetzung der Lieferungsbedingungen ist die Erlangung eines nicht zu weichen, aber auch nicht in bedenklichem Maße härtefähigen Materials angestrebt worden. Bei zu weichem Material hätte die Gefahr nahe gelegen, daß die Wandungen der Nietlöcher bei ihrer Inanspruchnahme durch das leider unvermeidliche Dornen in der Werkstatt und auf der Baustelle ungehörig verdrückt, und so die Löcher unrund geworden wären. Auch liegt bei weicherem Material im allgemeinen die Streckgrenze (und naturgemäß auch die Druck- und Kniefestigkeit) entsprechend tiefer als bei härterem. Ueber einen gewissen Kohlenstoffgehalt wollte man nicht hinausgehen, um nicht ein Material zu erhalten, das gegen kalte Bearbeitung und unsanfte Behandlung, wie sie bei Brückenbauten nicht vermieden werden kann, ein unsicheres Verhalten zeigt.

Dem Gesagten gemäß wurden für das Martinmetall folgende Bedingungen vorgeschrieben:

*) Näheres ist zu vergleichen in dem ausführlichen Berichte des Regierungs- und Baurats Mehrteens über die beim Bau der Weichselbrücken mit der Verwendung von Flußeisen gemachten Versuche und Erfahrungen. Stahl und Eisen 1891. S. 707 bis 727.

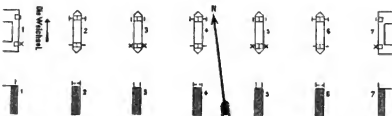
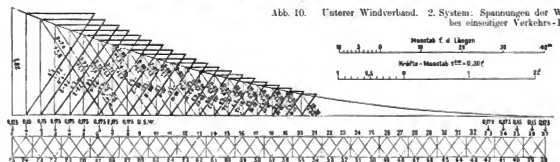
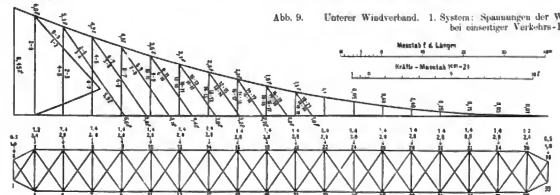
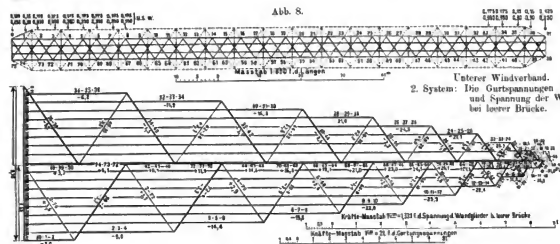
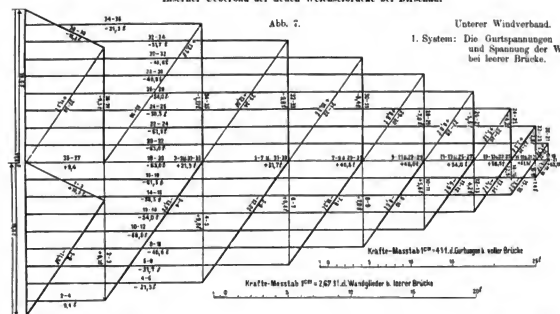


Abb. 11. Grundriss und Querschnitt.

Zeichen-Erklärung: \square festes Lager, \square Stelzenlager mit Querbeweglichkeit, \square Stelzenlager mit Längsbeweglichkeit, \square Stelzenlager mit Längs- und Querbeweglichkeit.



Nr.	Eisensorte	Zugfestigkeit t u. qm mindestens	Dehnung v. H. mindestens	Streck- grenze t u. qm mindestens
1.	Flacheisen, Bleche n. Form- eisen	4,0 — 4,5	20	2,3
2.	Formstahl (Flussstahl-Guße) mindestens	4,5 — 5,5	8	—
3.	Tiegelgußstahl*)	6,0	5	—
4.	Niet-Flußeisen	3,6 — 4,0	25	—

Die gewöhnliche Stärke ist bei Blechen und Formeisen 10 bis 13 mm. Die größte Stärke ist 26 mm, die Stärke der Futterbleche beträgt in einzelnen Fällen nur 6,5 mm. Die größten Formeisen-Längen und Gewichte sind:

Querschnitt	Größte Länge mm	Größtes Gewicht kg
L. Eisen (90 × 90 × 13)	8 734	147,000
(70 × 70 × 10)	10 836	160,373
L. Eisen (100 × 100 × 13)	5 948	114,000
(110 × 110 × 13)	5 920	124,600
T. Eisen (Norm. Prof. 18/9)	11 635	335,750

Deshalb bei Blechen:

Bezeichnung des Blechs	Größte Abmessungen			Größtes Gewicht kg
	Breite mm	Länge mm	Dicke mm	
Wandstreben	300	9 065	13	276,37
	600	7 060	13	420,50
	650	4 680	26	573,10
Gurte	400	7 215	13	262,50
	450	7 215	13	333,75
Oberer Windverband	375	11 225	10	328,30

Die in Anwendung gekommenen Nietstärken betragen 16, 20, 23 und 26 mm. Größte durch 26 mm Niete zu vereinende Eisenstärke — 82 mm. Schrauben wurden nur an den Knotenpunkten der Hauptträger zur Befestigung der Streben und zur Verbindung der Kreuzungspunkte des oberen Windverbandes, sowie zur Befestigung der Geländer und von Lagertheilen notwendig.

3. Die Hauptträger.

a. Die Gurte. Die Querschnitte des Ober- und Unter-
gurts (Bl. 35) zeigen (mit Ausnahme der Gurtstücke in den Endfeldern, die nur Senkrecht-Platten aufweisen) Doppel-Kreuz-
form, hergestellt aus Senkrecht- und Wagerecht-Platten, die in den Kreuzungspunkten durch Winkel verbunden sind.

Platten und Winkel haben durchweg eine Stärke von 13 mm. Bei der Ausführung sind abweichend von den vorgelieferten Abbildungen sowohl bei den Gurten als auch bei den Streben größtenteils 26 mm starke Platten an Stelle zweier auf einander liegenden 13 mm starken Platten verwendet worden, da das ausführende Werk instand war, derartige

*) An Stelle des Tiegelstahls kam geschmiedeter Martinstahl mit bedeutend höheren Güteigenschaften zur Verwendung.

Platten in der verlangten Beschaffenheit herzustellen, und mit dieser Abänderung, durch welche die Niet- und Anstricharbeiten erheblich vermindert wurden, einverstanden war.



Abb. 12.

sichtlich dadurch, daß die inneren Wagerecht-Platten c beim Obergurt in einer Breite von 448 mm durchgeführt, dagegen beim Unter-
gurt in je zwei Platten von 220 mm Breite zerlegt sind. Beim Unter-
gurt läuft also durch die Mitte des ganzen Querschnitts von Knotenpunkt zu Knotenpunkt ein 8 mm breiter Schlitz.

Die Stöße der einzelnen Gurtungsteile sind an den Knoten-
punkten gruppiert. Die Richtung des Stoßes der mittleren Senkrecht-
Platten a (je 2 × 2 Stück zu jeder Seite der senkrechten Schwerachse des Querschnitts) geht durch den Schnittpunkt der Mittellinien der Constructionsteile und steht senkrecht zu einer Polygonseite der Gurtlinie. Die innen liegenden Wagerecht-
Platten c sowie die außen liegenden Platten d sind in einer Ebene gestossen, die mit der Ebene des Stoßes der mittleren Senkrecht-
Platten a zusammen fällt. Die zugehörigen 448 mm breiten Deckplatten liegen zwischen den Enden der Wagerecht-
Platten, deren Stofsdeckungsplatten über die vorgenannten hinausreichen.

Die Stöße der Winkel und der übrigen Senkrecht-Platten sind wie diejenigen der äußeren Wagerecht-Platten an jedem Knotenpunkte je paarweise angeordnet, derart, daß ein Winkel oder eine Platte gegen ein eingeklinktes Knotenblech oder Hölz-
knotenblech stößt. Die Ebene dieser Stöße läuft der Ebene des Stoßes der mittleren Senkrecht-Platten parallel. Am Ober-
und am Unter-
gurt sind auf diese Weise je ein Paar 13 mm starke senkrechte Knotenbleche zu jeder Seite der senkrechten Schwerachse des Gurtquerschnitts eingeschaltet, die als Deck-
platten der Senkrecht-Platten dienen und gleichzeitig die Flacheisen der Schrägstreben zwischen sich halten.

An Unter-
gurt (Abb. 16 u. 21 Bl. 35) sind die senkrechten Knotenbleche nach unten hin verlängert, um zur Befestigung der Fahrbahn-Trageisen zu dienen.

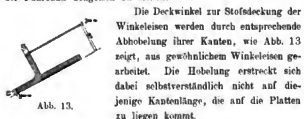


Abb. 13.

Auf der innern Seite des Obergurts (Abb. 27 Bl. 35) ist an jedem Knotenpunkte für die Befestigung der Streben des oberen Windverbandes ein nach der Richtung der im Knotenpunkte zusammenstoßenden Polygon-Ebenen des Gurts gebogenes, liegendes Knotenblech eingelagert. Außerdem ist für den nämlichen Anschluß noch ein entsprechend gebogenes, stehendes Knotenblech

angebracht, das den besondern Zweck hat, das Eigengewicht der Streben zu übertragen. Die Befestigung dieses Knotenbleches mit der senkrechten Gurtwand erfolgt durch 26 mm starke Schrauben. Das Knotenblech ist in der Mitte getheilt, damit jeder Theil schon in der Werkstatt an die entsprechende Windstrebe genietet werden kann. Bei ungetheiltem Knotenbleche wäre wegen Raummangels eine Vernietung auf dem Gerüste nicht möglich.

Wie vorhin bereits erwähnt wurde, weicht der erste Knotenpunkt im zweiten Felde, sowohl im Ober- als auch im Untergurte insofern etwas von der Gestalt der übrigen Knotenpunkte ab, als der Zusammenstoß der dort angreifenden Stücke (Abb. 26 Bl. 35 und Abb. 6) nicht mehr centrisch erfolgen konnte. Die Mittellinie-Linien sind aber so gegen einander gerichtet worden, daß im Knotenpunkte ein möglichst kleines Moment entsteht. Da Stöße von Winkeln und Wagrecht-Platten im ersten Felde nicht mehr vorkommen, so wurden die dortigen Deckwinkel mit Unterstützung von Futterblechen zur Ergänzung des Querschnittes herangezogen, der durch Zusammenstoß der Gurt- und Schrägstreben-Platten verlieren ging.

Um dem oberen Gurt den erforderlichen Widerstand gegen Ausbauchen, Knicken und gegen die Beanspruchung durch Winddruck zu geben, sind seine beiden symmetrisch zur senkrechten Schwerachse liegenden Haupttheile gegen einander versteift. Die Versteifung wird in den Endfeldern durch zwei Reihen Gitterwerk — aus Flaschen (70-10) und Winkeln (70-70-10) zusammengesetzt — bewirkt; in den übrigen Trägerfeldern genügen die Wagrecht-Platten zwischen den benannten Gurttheilen als Absteifung. Zur Beschleunigung des Wasserabflusses von den Wagrecht-Platten des Obergurtes sind auf der, nach der Brückenmitte zugekehrten Seite eines jeden Knotenpunktes zwei die Wagrecht-Platten durchdringende Nietlöcher eingelassen.

Der Untergurt ist, wie schon erwähnt wurde, seiner ganzen Länge nach getheilt. Eine Verbindung der zu beiden Seiten der senkrechten Schwerachse liegenden Querschnitt-Theile durch die Wagrecht-Platten ist nur bei den Stofsdeckungen in den Knotenpunkten ausgeführt. Um dem Eindringen von Wasser in die Räume zwischen den senkrechten Knotenblechen der unteren Gurtung zu beugen, sind zwischen die Ränder dieser Bleche schmale Futterbleche eingeklinket. Bei den senkrechten Knotenblechen des Obergurtes sind nur in den Rand zwischen den beiden Schrägstreben Futterstücke eingelegt.

Die Entfernung der behufs Uebertragung der Kräfte in den Gurttheilen und behufs Stofsdeckung in den Knotenpunkten angebrachten Niete beträgt im Obergurt 120 mm, im Untergurt 180 mm. Zwischen den Knotenpunkten ist die Nietentfernung im Obergurt 150 mm, im Untergurt 180 mm ausgeführt worden.

b. Wandstreben. (Abb. 11 Bl. 34 und Abb. 23 Bl. 35.) Mit Ausnahme des unteren Theiles der Zuglender in den Endfeldern besteht jede Wandstrebe ihrer ganzen Länge nach aus mehreren 13 mm starken Flachstäben. In den Feldern 1 bis 7 und 13 bis 19 besteht jede Strebe aus vier solchen Flachstäben, von denen je zwei symmetrisch zu jeder Seite ihrer senkrechten Schwerachse angeordnet sind. Dagegen liegt in den fünf mittleren Feldern 8 bis 12 symmetrisch zur senkrechten Gurtachse immer nur je ein Flachstab, der mit Hilfe eines nach außen gelegten Futterstückes von 13 mm Stärke an die Knotenbleche und die mittleren Deckplatten anschließt. Im unteren

Theile des Zugbandes eines Endfeldes ist der Flachstab nicht aus zwei je 13 mm starken Stücken hergestellt, sondern er hat dort eine Stärke von 26 mm (Abb. 11 Bl. 34). Die kleinste Breite der Flachstäbe beträgt 30 cm, die größte 60 bezw. 65 cm.

Behufs Erreichung der erforderlichen Steifigkeit gegen Knicken nicht allein während des Betriebes, sondern auch während der Aufstellung ist zwischen den Flachstäben aller Wandstreben (mit Ausnahme des Zugbandes) ebenso auch zwischen den Flachstäben der senkrechten Ständer im Endfelde sowie des wagerechten Bandes in der Trägermitte Gitterwerk — aus Flaschen (70-10) und Winkeln (70-70-10) zusammengesetzt — eingelegt.

In jedem Trägerfelde kreuzen sich die Wandstreben in der Symmetrie-Achse des Polygonzuges der oberen und unteren Gurtung. In den Endfeldern sind an der Kreuzungsstelle die Doppelflachstäbe der Druckstrebe zwischen den Doppelflachstäben des oberen Zugstreben-Theiles hindurchgeführt. Der untere, in einem Stücke 26 mm starke Theil des Zugbandes wird an die oberen, denselben umfassenden Doppelflachstäbe¹⁾ von je 13 mm Stärke mittels 26 Nieten angeschlossen. In allen übrigen Trägerfeldern sind die Flachstäbe der Wandstreben im Kreuzungsunkte symmetrisch auf Gehrung gegeneinander gestossen und zu jeder Seite der senkrechten Gurtachse durch je zwei Deckplatten mittels Nietung verbunden.

An dieselben Deckplatten sind auch die Stäbe des erwähnten wagerechten Bandes unter Zuhilfenahme eines nach außen gelegten 13 mm starken Futterstückes angeschlossen.

c. Endständer. (Abb. 10 und 11 Bl. 34 und Abb. 24, 25 und 28 Bl. 35.) Die beiden im Endfelde je 2×13 mm starken Senkrecht-Platten des Obergurtes stoßen je gegen ein senkrechtes 26 mm starkes Eck-Knotenblech, das mit ihnen in einer Ebene liegt. Die Stofsdeckung erfolgt dabei durch vier Deckplatten von verschiedenen Abmessungen. Außerdem sind die mit den Senkrechtplatten, behufs Anbringung der Gurt-Aussteifungs-Gitter und Befestigung der Anschlussplatte für den oberen Windverband, verbundenen Winkelseisen mit zur Stofsdeckung herangezogen. Je ein 26 mm starkes Eck-Knotenblech dient außer zur Aufnahme des Obergurtes auch zur Befestigung von vier senkrechten Winkelseisen (120-120-13), die einen Theil der Endständer bilden. Zwischen den acht Winkelseisen jedes Endständers liegen zwei senkrechte Bleche von je 13 mm Stärke vernietet. Die inneren dieser Winkelseisen fassen außerdem auch ein senkrechtes Eck-Knotenblech zwischen sich, das zur Befestigung der Endquerversteifung für den Windverband dient.

Die Uebertragung des Lagerdruckes wird unter jedem Endständer durch eine 21 mm starke schmiedeeiserne Platte von 1000 mm Länge und 400 mm Breite vermittelt. Sie ist unter Zuhilfenahme von Futterstückchen durch Winkelseisen an das senkrechte Blech der Ständer geschlossen. Die Verbindung des Untergurtes mit den Endständern erfolgt in ähnlicher Weise. Die Endständer zweier benachbarten Ueberbauten haben einen spitzbogenförmigen oberen Abschluss erhalten, wie aus den Zeichnungen ersichtlich ist.

d. Trageisen. (Abb. 21 und 26 Schnitt *EF*GH Bl. 35, Abb. 29 und 30 Bl. 36.) Jedes Trageisen besteht aus zwei Theilen. Der untere, bei sämtlichen Trageisen gleich lange Theil, der aus vier Winkelseisen (90-90-13) gebildet ist, um-

faßt einerseits den Stög des als Blechträger hergestellten Querträgers (Abb. 29 und 30 Bl. 36), anderseits den mittleren Theil einer 26 mm starken Platte, welche beide Theile der Trageisen verbindet. An den Knotenpunkten 22 bis 24 und 37 bis 39 sind die vier Winkelisen durch aufgenietete Platten von 120 mm Breite und 13 mm Dicke verstärkt. Der obere Theil der Trageisen (Abb. 16, 21 und 26 Schnitt *EFHG* Bl. 35), dessen Länge an den einzelnen Knotenpunkten von der Mitte nach den Enden des Hauptträgers zunimmt, ist als Gitterträger aus vier Winkelisen (90-90-13) und kreuzförmigem Gitterwerk (60-13) hergestellt. Unten schließt sich der Gitterträger an die obengenannte Platte, während er im oberen Theil an zwei 26 mm starken Platten befestigt ist, die ihrerseits an den großen Knotenplatten des Untergurtes angebracht sind.

Die Längen der Trageisen (Abb. 1 S. 247) sind derart bestimmt, daß nach erfolgter Ausrüstung die Bahn unter der Wirkung des Brücken-Eigen Gewichtes annähernd eine wagerechte Ebene bildet.

4. Das Bahngerippe.

a. Die mittleren Querträger. (Abb. 29 bis 31 und 35 Bl. 36.) Ein mittlerer Querträger, dessen Länge von Mitte zu Mitte Trageisen 9,5 m beträgt, besteht aus einem 13 mm starken Stiebleche, vier Gurtwinkeln (120-120-11 mm), sowie zwei oberen und zwei unteren Gurtplatten (10 bzw. 13 mm stark und 400 bzw. 300 mm breit). Der Obergurt ist gerade, der Untergurt gekrümmt, so daß die Stieblechhöhe an den Enden 700 mm beträgt. Das Stieblech ist beaufs Anschluß an die Randträger an jedem Ende noch um 195 mm über die Trageisenmitte hinaus verlängert. Der Anschluß selbst erfolgt mit Hilfe von zwei Winkelisen (100-100-10 mm), die mit dem Stiebleche des Rand- und des Querträgers vernietet sind. Der Raum zwischen dem Querträger-Stiebleche, den genannten zwei Anschlußwinkeln und den vier Winkeln der Trageisen ist durch zwei entsprechend ausgeschnittene Futterbleche von 6,5 mm Stärke ausgefüllt.

Die Stöße der Blechwand des Querträgers sind in der Anschluß-Senkrechten der inneren Schwellenträger angeordnet. Da die äußeren Schwellenträger auch als Gurte des unteren Windverbandes dienen, so sind diese Träger der Brückenlänge nach möglichst annähernd angeordnet worden. Da ferner die Kräfte des unteren Windverbandes entsprechend der Lageranordnung in der Ebene der Schwellenträger-Unterkanten angreifen, und in der Brückenmitte in den äußeren Schwellenträgern ein Zug von 62,4 t von der einen Seite des Querträgers auf die andere zu übertragen ist, so ist der Querträger an dieser Stelle durchbrochen worden. Die Öffnung in der Blechwand ist 280 mm breit und 26 mm hoch, so daß die Verbindung zweier benachbarten Schwellenträger durch Platten hergestellt werden konnte. Die Verschwächung der Blechwand des Querträgers durch die Öffnung ist durch das Auflegen zweier mit der Blechwand kräftig vernieteten Flacheisenringe von je 10 mm Stärke wieder ausgeglichen. Um die äußeren Schwellenträger auch im Obergurt ununterbrochen durchzuführen, ist eine Nietverbindung zwischen ihnen und der oberen Gurtung des Querträgers hergestellt derart, daß wagrecht zwischen der unteren Platte des Querträger-Obergurtes und den oberen Gurtwinkeln eines Schwellenträgers ein trapezförmiges, 11 mm starkes Anschlußblech eingelegt und vernietet ist. Diese starre Verbindung ist in der ähnlichen

Weise auch bei den inneren Schwellenträgern hergestellt; jedoch war eine Durchbrechung der Blechwand der Querträger hier nicht notwendig, weil eine Vernietung dieser Schwellenträger mit der Querträger-Blechwand, unter Anwendung von Halbwinkeln, für die Übertragung der geringeren Zugkräfte genügt. Allerdings werden die Anschlußniete, besonders in der Nähe der unteren Gurtung der inneren Schwellenträger, nicht unbedeutend auf Zug in Anspruch genommen, jedoch liegt die Inanspruchnahme innerhalb der zulässigen Grenzen. Jeder Schwellenträger ist durch zwei Winkel (80-120-10 mm) an das Stieblech geschlossen.

b. Endquerträger. (Abb. 17 Bl. 35 und Abb. 32 bis 34 Bl. 36.) Der Querschnitt der Endquerträger ist, weil sie nur eine Stützweite von 5,0 m haben, kleiner als derjenige der mittleren Querträger. Er besteht aus einem 700 mm hohen, 10 mm starken Stiebleche, einem Obergurt aus zwei Winkelisen (70-70-10 mm), sowie einem Untergurte aus zwei Winkelisen (90-90-10 mm) und einer Platte (11 mm stark, 190 mm breit). Jeder Schwellenträger ist durch zwei Winkel (80-80-10 mm) an das Stieblech geschlossen.

Zur Aufnahme des Strebens des unteren Windverbandes an beiden Lagern des Endquerträgers dient je eine 13 mm starke Anschlußplatte, die zwischen der unteren Gurtung des Endquerträgers und dem Obertheil seines Lagers mit Hilfe von Schrauben befestigt ist. Der genannte Obertheil des Anlagers überträgt durch eine Kugelfläche von 3000 mm Halbmessung die lotrechte Belastung des halben Endquerträgers auf eine wagerechte ebene Lagerplatte und mit einer zweiten Kugelfläche von ebenso großem Halbmessung den Winddruck auf eine lotrechte ebene Lagerplatte.

Der Mittelpunkt der ersten genannten Kugelfläche liegt im Schnitt der senkrechten Mittelebenen des Endquerträgers und des äußeren Schwellenträgers. Bei der zweigekrümmten Kugelfläche liegt er in der senkrechten Mittelebene des Endquerträgers in der Höhe der Schwellenträger-Unterkanten. In dieser Höhe tritt daher auch die Mittellkraft des Auflagedruckes gegen die auf den unteren Windverband entfallenden Windkräfte in Wirksamkeit.

Mit Rücksicht auf die Ausdehnung des Endquerträgers durch Wärmedehnungen ist zwischen seinen beiden kugelförmigen Enden und den bezeichneten lotrechten Auflagerebenen bei mittlerer Wärme und Lage je ein Spielraum von 2 mm angedrückt. Bei eintretendem Winddruck muß daher zunächst eine Verschiebung des Endquerträgers in seiner Längsachse stattfinden, damit das betreffende Lager gegen den Winddruck in Wirksamkeit tritt.

Das Maß der Beweglichkeit des Endquerträgers in der Richtung der Brückenachse ist ungefähr ebenso groß wie bei den auf denselben Pfeiler liegenden Lagern der Hauptträger, also höchstens Falles 10 cm, oder je 5 cm nach beiden Richtungen von der gezeichneten mittleren Lage. Die Größe der besprochenen ebenen, wagrechten und lotrechten, Lagerplatten ist hierfür ausreichend bemessen.

c. Die Schwellenträger und Randträger. (Abb. 17 Bl. 35 und Abb. 29 bis 35 Bl. 36.) Die Schwellenträger liegen senkrecht unter den Schienensträngen. Der Querschnitt der äußeren Schwellenträger besteht aus einem 10 mm starken Stiebleche von 700 mm Höhe, zwei oberen Gurtwinkeln (70-70-10 mm) zwei unteren Gurtwinkeln (120-120-11 mm), einer 160-11 mm starken Ober- und einer 400-13 mm starken Untergurtplatte. Der im Uebrigen gleich gebildete innere Schwellenträger erhält als Untergurt zwei Winkelisen (80-80-10 mm) und eine 200-13 mm starke Platte. Der Untergurt, besonders bei dem

aufseren Schwellenträger, ist stärker wie der Obergurt gebildet, um den Schwerpunkt des Trägerquerschnitts möglichst tief (in die Nähe der Ebene des unteren Windverbandes) hinabzuziehen. Das Durchgehen der Schwellenträger durch die Mittelebene der Querträger hindurch ist beim Obergurt durch die bereits erwähnten wagrechten trapezförmigen Anschlußplatten erreicht. Im Untergurte der durchgehenden (continuirlichen) Schwellenträger herrscht an dieser Stelle im allgemeinen Druck, und die Continuität ist durch genaues Anarbeiten der Endflächen des Schwellenträgers gegen die senkrechte Blechwand des Querträgers erreicht. Bei den äußeren Schwellenträgern wird sie überdies durch die bereits erwähnten Platten hergestellt, die durch eine Durchbrechung der Querträgerblechwand hindurchreichen.

Die Randträger zeigen nahezu den gleichen Querschnitt wie die äußeren Schwellenträger. Es fehlen bei ihnen nur die oberen Gurtplatten, und die unteren Gurtwinkel erhalten einen etwas schwächeren Querschnitt (100-100-13 mm). Die Breite der Gurtplatten von 400 mm geht bis zu den Pfeilern ungeschmälert durch, um sie zur Aufnahme einer Schiene behufs Aufhängung eines unteren Anstreicheranges brauchen zu können*). Auf einer Länge von $7 \cdot 7,0 + 2 \cdot 0,39 = 49,78$ m im mittleren Theil der Brücke sind die Randträger noch durch eine untergelegte 210-15 mm starke wagrechte Platte verstärkt. Auf den Pfeilern ist jedes Randträger-Ende auf einer in das Mauerwerk mit vorstehender Rippe eingelassenen Platte in der Längsrichtung verschieblich gelagert. Zur senkrechten Aufsteifung und seitlichen Führung ist bei dieser Lagerstelle senkrecht zwischen Randträger und äußerem Schwellenträger eine steife Verbindung eingezogen, die als ein Gitterträger ausgebildet ist, dessen Garte aus je einem einseitigen Winkelisen (100-100-13 mm), und dessen Gitter aus einfachen Schrägländern (Flacheisen 70-10 mm) bestehen.

d. Die Fahrbahn im allgemeinen. Senkrecht zur Richtung der Schwellenträger sind stahlfaserne Querschwellen (85 mm hoch, 300 mm breit, nach untenstehender Abbildung 14 mit

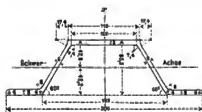


Abb. 14. (Trägheitsmoment in cm für die xx Biegeachse = 367.)

Die innerhalb des Schienenausganges in der Richtung der Gleisachse gleitenden Theile sind weichenunartig angeordnet derart, daß sie in der Hauptfahrtrichtung mit der Spitze und daher nur ausnahmsweise bei Verschiebewegungen gegen die Spitze befahren werden. Da jeder Schienenausgang die Wärmeänderungen zweier anstoßender Brückenöffnungen ausgleichen soll, so muß das Maß für die Beweglichkeit in der Gleisrichtung, wie oben erläutert, im Ganzen 200 mm betragen.

*) Vgl. Mehrere Vorrichtungen für das Unterhalten und Prüfung der neuen Weichsel-Brücke bei Dirschau (Zeitschrift für Bauwesen 1892), wo die Anstreicherwagen beschrieben sind.

einem Querschnitt von 27,73 qcm) gestreckt, auf denen der Schienenfuß mit Hilfe einer stahlfaserne Hakenplatte (Haarmann'sche Construction) und dem zugehörigen Kleisenzeug gehalten wird. Im allgemeinen reicht nur jede dritte Querschwelle bei einer Länge von 10,3 m bis zu den Randträgern, die übrigen erhalten beiderseits nur einen Ueberstand von 500 mm über die äußeren Schwellenträger, sind somit 0,0 m lang.

Zur Vermeidung von Formänderungen werden die wagrechten Schenkel des Schwellenfußes durch sieben Flacheisenbänder zusammengehalten, und zwar zwischen Rand- und äußeren Schwellenträgern durch je zwei, in den andern Zwischenräumen durch je ein Band. Ueber den Schwellen liegt ein eiserner Riffelblechbelag. (Abb. 37 Bl. 36.)

Zur Sicherung des Bahnpersonals ist an den Enden der 10,3 m langen Querschwellen ein einfaches schmiedeeisernes Geländer angeschraubt. (Abb. 29 Bl. 36.)

e. Die Schienenauszüge. Um ein ununterbrochenes Fahrgeleise zu erhalten, welches gleichzeitig den Längsverschiebungen des Ueberlaufes bei Wärmeänderungen gehörig folgen kann, ist für je zwei Brückenöffnungen auf einem Pfeiler ein sogenannter Schienen-Auszug eingelegt.

Der Unterschied zwischen der größten Kälte und der größten Hitze der umgebenden Luft wurde mit 70°C . und die Längsänderungsziffer des Eisens für 1°C . zu 0,0000118 angesetzt. Daraus ergibt sich eine mögliche Verschiebung des Fahrgeleises auf der Brücke $= 129 \cdot 70 \cdot 0,0000118 = 0,107$ m. In der Erwägung, daß stets einige Theile im Schatten liegen und nicht die volle Wärme annehmen werden, konnten 10 cm als ein vollkommen ausreichendes Maß für die größte Verschiebung angesehen und daher der Ausführung zu Grunde gelegt werden.

An der alten Brücke zu Dirschau ist das Maß von 8,4 cm als größte Ausdehnung des Gitterwerks bei einer Länge von 120,94 m und einer Wärmeänderung von $-20\frac{1}{2}^{\circ}$ und $+34^{\circ}\text{C}$. beobachtet worden.

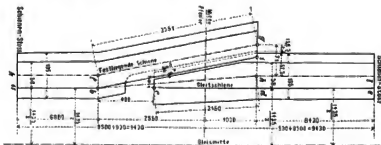


Abb. 15. (Die eingeschriebenen Zahlen gelten für mittlere Wärme.)

In vorstehender Abbildung 15 sind die Hauptlinien des Schienenausganges angedeutet. Die Vollspurweite wird durch die gerade Linie $a b c d e$ begrenzt. $a b$ wird durch die Kante der festliegenden, von b nach außen gebogenen Schiene gebildet, desgleichen $e d$ von der durch Abbobeln hergestellten Kante der d gebogenen Gleisschiene. Die Tangente des Winkels $i b d$ ist $\frac{71}{3550} = \frac{1}{50}$. Die zwischen b und c entstehende und von b nach c wachsende Spurerweiterung beträgt daher am Punkte c bei mittlerer Wärme, $2 \cdot \frac{400}{50} = 16$ mm,

bei größter Wärme, $2 \cdot \frac{300}{50} = 12$ mm und bei größter Kälte $2 \cdot \frac{500}{50} = 20$ mm. Der Spielraum zwischen dem Kopf der fest-

liegenden Schiene und dem behohelten Kopf der Gleitschiene beträgt bei mittlerer und größter Wärme bzw. Kälte 4, 2 und 6 mm, zwischen dem behohelten Fuß der festliegenden Schiene und dem behohelten Fuß der Gleitschiene 5,3 und 7 mm.

Der ganze Schienenauszug ruht auf einer einheitlichen 4590 mm langen und 400 mm breiten Grundplatte, welche ihrerseits mit den Enden auf der Fahrbahn der zwei anstoßenden Brückenöffnungen aufliegt und mit den Querschwellen der einen Öffnung fest verschraubt ist, während sie auf der letzten Querschwelle der anstoßenden Öffnung verschiebbar angeordnet ist. Die Verschiebung beträgt gegen die Mittellage ± 100 mm.

f. Der Riffelblechbelag. (Abb. 37 Bl. 36.) Zwischen den Gleisen reichen die 7 mm starken Tafeln des Belages von Schwelle zu Schwelle und haben unter sich einen Zwischenraum von 5 mm in Rücksicht auf Ungleichmäßigkeiten der Ausdehnung durch die Luftwärme.

Außerhalb der Gleise, wo nur jede dritte Querschwelle bis zur ganzen Brückenbreite durchgeht, sind über die Schwellen **Z**Eisen gestreckt, auf denen die querlaufenden Platten befestigt sind. Die 8 cm hohen **Z**Eisen werden mit einem Flansche auf den Querschwellen durch 16 mm starke Schraubenbolzen befestigt, unter deren Mutter Bleichleichen gelegt werden, um ein festes Anziehen zu ermöglichen. Die Schraubensicherung erfolgt durch Splinte, die durch die Bolzen gesteckt werden. Die Befestigung der Platten, sowohl auf den Querschwellen als auch auf den **Z**Eisen, erfolgt durch Niete von 15 mm Durchmesser, deren oberer Kopf halb versenkt ist, um das Gehen auf dem Belage nicht zu erschweren. Nur die über den Querträgern liegenden Platten sind mit Schraubenbolzen befestigt, um die Platten nöthigenfalls leicht abheben zu können.

Der Belag geht auf den Pfeilern durch und ist daselbst auf 100-35 mm starken Eisenschienen aufgenietet, welche ihrerseits mittels Steinschrauben befestigt sind. Der Riffelblechbelag der Fahrbahn — mit Ausnahme der Fußwege — ist zur Verminderung des Geräusches mit einer dünnen Kieseldecke zwischen aufgenieteten Winkelisen versehen.

5. Windverbände und Querversteifungen.

a. Der untere Windverband. (Abb. 5 S. 247 u. Abb. 7 bis 10 S. 251, sowie Abb. 17 Bl. 35 u. Abb. 29 bis 35 Bl. 36.) Der untere Windverband besteht, wie bereits erwähnt wurde, aus zwei Systemen, welchen beiden die Querträger als senkrechte Steifen dienen. Dem ersten Systeme des Gitterwerks dienen mit Ausnahme der Endfelder die beiden Randträger als Gurt. In den Endfeldern wird die Gurtspannung von einem Randträger aus durch eine aus **T** Eisen (200-100-16 mm) gebildete Strebe auf das Auflager eines Endquerträgers übertragen, dessen untere Gurtung deshalb, wie bereits beschrieben wurde, mit einer entsprechenden Anschlußplatte versehen ist.

Die Kreuzung der in der Ebene der unteren Gurtung der Schwellenträger liegenden aus **T** Eisen (180-90-14,5 und 160-80-13 und 140-70-11,5 und 120-60-10 mm) bestehenden Streben des ersten Systems ist in der Weise bewirkt, daß immer eine Strebe ununterbrochen von Knotenpunkt zu Knotenpunkt durchgeführt ist. Die andere Strebe ist dagegen aus zwei

Stücken gebildet, die in der Mitte symmetrisch zum Kreuzungsfelde durch ein **T** Eisen gedeckt werden, dessen Fuß auf den Fuß der ununterbrochen durchgehenden Strebe zu liegen kommt. Ueberall, wo die Glieder des ersten Systems die Richtungen eines der Schwellenträger kreuzen, sind sie mit der unteren Gurtung der letzteren unmittelbar durch Nietung verbunden, während sie an die Randträger durch Knotenbleche angeschlossen werden.

Im zweiten System werden die äußeren Schwellenträger als Gurt benutzt und die Kreuzungspunkte der Streben des ersten Systems mit den äußeren Schwellenträgern sind Knotenpunkte für den Angriff der L-förmigen Streben des zweiten Systems.

Infolgedessen wirken die mittleren Theile der Streben des ersten Systems gleichzeitig als Streben des zweiten Systems. In ihrem Kreuzungspunkte in der Mitte eines Querträgers werden die Streben des zweiten Systems nicht durch die Blechwand des Trägers geführt, sondern unter Anwendung von zwei ungleichschenkligen Hölzwickelseisen (140-90-12 bzw. 130-90-12 mm) auf jeder Seite der Blechwand mit letzterer verbunden. Die Streben sind im Kreuzungspunkte daher um den entsprechenden Winkel gebogen. Die Verbindung unter den äußeren Schwellenträgern erfolgt mit Hilfe von Knotenblechen, bei den inneren Schwellenträgern erfolgt die Verbindung unmittelbar durch Nietung auf den Gurtplatten mit Zuhilfenahme von Fatterstücken.

b. Der obere Windverband. (Abb. 4 und 5 S. 247, sowie Abb. 10 Bl. 34, Abb. 15, 20, 24, 26 und 27 Bl. 35 und Abb. 36 Bl. 36.) Die Zug- und Druckstreben des oberen Windverbandes sind Blechträger, zusammengesetzt aus einem 10 mm starken Stehblech und vier gurtenden 10 mm starken Winkelisen, von denen die oberen 70-70 mm und die unteren 80-120 mm Schenkellänge aufweisen, so daß der Schwerpunkt des Querschnitts möglichst nahe den Anschlußpunkten im Schwerpunkte des Hauptträger-Obergurts zu liegen kommt. Der obere Windverband besteht aus zwei einfachen Systemen, von denen das eine ununterbrochen durchgeht, während die Streben des anderen an der Kreuzungsstelle unterbrochen sind, und zwar werden die Gurtungswinkelisen der unterbrochenen Strebe über den Gurtungen der durchgehenden Strebe hinweg durch **L** Eisen (200-100-16 bzw. 180-90-14,5 mm) gedeckt und verbunden. Die Blechwand, welche übrigens bei der Bestimmung des Strebenquerschnitts nicht mit in Ansatz genommen ist, wird demnach bei der zweiten Strebe infolge Durchführung der ersten unterbrochen.

Die Verbindung der Streben mit dem Obergurt des Hauptträgers erfolgt mit Hilfe von Knotenblechen, die zwischen den Sannwinkeln des Obergurts gehalten werden und den Polygonrichtungen der Gurtlinie entsprechend gebogen sind. Um durch das Eigengewicht der Windstreben die Knotenbleche nicht zu beanspruchen, sind Hölzbleche in Anwendung genommen, welche am Obergurt befestigt und dabei so gebogen sind, daß sie senkrecht zur Endfläche der Windstreben gerichtet sind, mit denen



Abb. 16

sie vernietet worden sind. Es ist davon abgesehen worden, die Schwerlinie der Windstreben stets in der senkrechten Schwerachse des Obergurts sich schneiden zu lassen, um die Knotenbleche nicht zu groß zu erhalten. Abb. 16 zeigt, in welcher

Weise die Schwerlinien der Windstreben im Querschnitt des Obergurts zusammenstreffen.

c. End- und Querversteifung. (Abb 10 Bl. 34, Abb. 24 a. 25 Bl. 35.) Die Endsteifen des oberen Windverbandes liegen in der senkrechten Ebene, die durch die Mitten der Hauptträger verlaufen, und ihr Querschnitt besteht aus vier Winkelseisen (90-90 13 mm) und Platten von 26 bzw. 13 mm Stärke. Das Anschlußstück für die End-Windstreben ist zwischen den Winkelseisen der End-Querstreifen und zwei besonders zu diesem Zwecke mit der Senkrechtplatte des Obergurts verbundenen Winkelseisen (90-90 13 mm) vernietet. Gleichlaufend mit den letztgenannten Winkelseisen liegen vier ebensolche Winkelseisen im Innern des Obergurts beabsichtigt Befestigung einer besonderen Aussteifungsplatte. Das gebogene Hilfsblech ist mit der 26 mm starken Senkrechtplatte des Obergurts und dem 26 mm starken Knotenblech, welches in der senkrechten Ebene der End-Querstreifung liegt, durch 26 mm starke Schrauben verbunden. Die End-Querstreifung selbst besteht aus einem oberen und unteren wagerechten Riegel, im Querschnitt je aus vier Winkelseisen (90-90 13 mm) und entsprechenden Blecheinlagen gebildet, und zwei sich kreuzenden Streben von T förmigem Querschnitt (200-100-16 mm). Der Kreuzungspunkt beider Streben zeigt die nämliche Anordnung wie derjenige der Wandstreben des Hauptträgers. Die Verbindung dieser Theile erfolgt mit Hilfe von vier Eckknotenblechen, die zwischen den äußeren Winkelseisen der senkrechten Endsteifen der Hauptträger, die bereits beschrieben wurden, befestigt sind.

6. Die Lager.

a. Festes Lager. (Abb. 38 Bl. 36.) Es enthält vier Haupttheile: 1) die obere Lagerschale, 2) den unteren Lagerbock, 3) die zwischen beiden liegenden Lagerzapfen und 4) die Lagerplatte, welche zur Druckvermittlung auf das Mauerwerk dient.

Die flufstählerne Lagerschale theilt sich in eine untere und obere Hälfte, zwischen denen zwei breite, dreitheilige Gufstahlkeile liegen. Die beiden Hälften sind durch acht Schraubenbolzen mit einander und mit der unteren schmiedeeisernen Platte der Träger-Endsteifen zu einem Ganzen verbunden. Eine solche Theilung der Lagerschalen in zwei Hälften, zwischen denen Gufstahlkeile angeordnet werden, ist — wie hier häufig bemerkt wird — für die Lager der Fordner Weichselbrücke nicht mehr für zweckmäßig gehalten worden, denn eine derartige Anbringung von Keilen erschwert und vertheuert die Herstellung der Lager ganz unnötig, ohne daß sie einen nennenswerthen Nutzen böte. Für die Aufstellung der Leberbauten sind die Keile nicht erforderlich, und während des Betriebes ist ihr Anziehen kaum ausführbar und zwecklos.

Damit der Druck aus der Endsteife möglichst gleichmäßig über die Lagerschale vertheilt werde, ist die obere wagerechte Fläche der letzteren gerippt, und zwischen ihr und der erwähnten schmiedeeisernen Platte befindet sich eine 4 mm starke Druckvermittelnde Bleischicht.

Damit eine seitliche Verschiebung der Endsteifen in der oberen Lagerschalen-Hälfte und der letzteren in der unteren Lagerschalen-Hälfte nicht stattfindet, haben beide nach der Querbzw. Längsrichtung angeordnete Ränder erhalten.

Der gufstählerne 120 mm starke und zwischen den Bund 1019 mm lange Lagerzapfen oder Drehbolzen ist außer

und mit festem seitlichen Anschluß in die beiden ihm umschließenden Lagertheile eingepaßt.

Der mit einer 50 mm starken Mittelrippe, mit Seitenrippen von 40 bzw. 80 mm Stärke und mit einer in der Mitte 80 mm starken Fußplatte versehene Lagerbock ist an der unteren Fläche der Fußplatte gerippt, damit die Druckübertragung auf die 86 mm starke Lagerplatte mit Hilfe einer 4 mm starken Bleischicht gleichmäßig erfolgen kann.

Die Lagerplatte ist durch vier Schrauben mit Ankerkopf und Kopfsalter (Abb. 17) mit dem Lagerbock verbunden und ruht ohne weitere Befestigung auf einer Cementschicht von 15 mm Stärke, welche den gesamten Lagerdruck auf das Mauerwerk überträgt.

Eine Verschiebung zwischen der Lagerplatte und dem Lagerbock verhindern vier Stöck, je auf eine Viereckseite des letzteren eingelegte Pafskeile. Diese sowie auch die Lagerplatte selbst hätte man sparen können, wenn man — wie es für die Fordner Lager zweckmäßig angeordnet ist — Lagerbock und Lagerplatte in einem Stück hergestellt hätte.

b. Stelzenlager mit Längsbeweglichkeit. (Abb. 13 Bl. 34.) Die Anordnung und Form der oberen Lagertheile und des Drehzapfens unterscheiden sich von denjenigen des festen Lagers nicht. Auch die Form des Lagerbocks ist fast dieselbe geblieben, nur fallen hier die Kugeln zur Aufnahme der Pafskeile fort, und die untere Fläche der Fußplatte ist nicht mit Rippen versehen, sondern eben gehobelt, um der unter ihr angeordneten Stelzenreihe als Rollebene zu dienen. Die sechs 300 mm hohen Stelzen haben je eine Länge von 900 mm.

Zur Vermeidung von Längsverschiebungen der ganzen Stelzenanordnung sind an den Enden der beiden äußersten Stelzen oben und unten Nasen angebracht, die in entsprechende Nuthen der Lagerplatte und des Lagerbocks eingreifen. Die unveränderliche Entfernung der Stelzenachsen zu einander wird durch Zapfen von 22 mm Durchmesser, von denen je zwei in entsprechende Lcher an den Stirnseiten der Stelzen sauber eingeschrägt sind, erhalten und zwar in der Weise, daß alle Zapfen einer Reihe in einer hochkantig stehenden Flachschiene mit Bund und Schraubenmutter festgelagert sind. Die Flachschiene werden durch 26 mm starke Stahbolzen zu beiden Seiten der Stelzenreihe in unveränderlichem Abstand von einander gehalten.

Zwischen den Stelzen und der unteren Lagerplatte ist als untere Rollebene der Stelzen eine besondere, gleichfalls sauber abgehobelte Platte eingeschaltet und mit der Lagerplatte, die zwar gleiche Grundfläche, jedoch geringere Stärke als die ungeheiligte Platte des festen Anlagers erhalten hat, durch vier Schrauben mit Ankerkopf und Kopfsalter verbunden. Zum Schutz der Stelzenvorrichtung gegen Verunreinigung ist dieselbe mit einem dicht schließenden, bei Untersuchungen leicht abnehmbaren Blechkasten umgeben.

c. Stelzenlager mit Querbeweglichkeit. (Abb. 12 Bl. 34.) Lagerschale, Lagerzapfen und Lagerplatte sind hier genau wie beim festen Lager gestaltet. Der Lagerbock besteht jedoch abweichend aus einem 175 mm hohen, 400 mm breiten und 1000 mm langen kräftigen Flufstahlstück, unter welchem acht Stelzen derart angeordnet sind, daß sie eine durch Wärme-

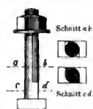


Abb. 17.

Andrer nach der Querrichtung hervorgerufene Bewegung des Ueberbaus gestatten. Lagerböcke und Stelzen haben im Längenschnitt parallel zur Brückenachse genommen, unter Anlehnung an die äußere Gestalt des festen Auflagers, eine solche Querschnittsform erhalten, wie sie der wahrscheinlichen vom Lagerbolzen ausgehenden Richtung der Kraftstrahlung entspricht. Die Vorrichtungen zur Vermeidung von Längsverschiebungen, sowie zur Sicherung der unveränderlichen Entfernung der Stelzen-

achsen von einander entsprochen den beim Lager mit Längsbeweglichkeit verwandten.

Die Lagerung der Stelzen auf einer Fußplatte und deren Verbindung mit der Lagerplatte erfolgt ähnlich wie bei dem vorgeschriebenen Stelzenlager mit Längsbeweglichkeit.

d. Stelzenlager mit Längs- und Querbeweglichkeit. (Abb. 14 Bl. 34.) Ein solches Lager ist eine Vereinigung der beiden unter b und c beschriebenen Stelzenlager.

Die bauliche Entwicklung der Reichseisenbahnen in Elsass-Lothringen. 1870 bis 1895.

(Mit Plänen auf Blatt 43 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Vorgeschichte.

Die deutsche Eisenbahn-Verwaltung in Elsass-Lothringen kann auf eine bald 25 jährige Thätigkeit zurückblicken, denn im August des Jahres 1870 war bereits in Weissenburg eine deutsche Eisenbahn-Commission thätig. Wenige Tage nach den Schlachten bei Weissenburg und Wörth war dieselbe eingesetzt worden, um den Verkehr in den von deutschen Truppen besetzten Theilen von Elsass und Lothringen aufrecht zu erhalten. Diese Eisenbahn-Commission siedelte nach Straßburg über, nachdem diese Festung am 27. September 1870 sich dem deutschen Belagerungsheer unter General v. Werder übergeben hatte, und bildete den Stamm der späteren ständigen deutschen Eisenbahn-Verwaltung, welcher noch heute mehrere Mitglieder und höhere Beamte, sowie zahlreiche Beamte der übrigen Gattungen angehören, die schon damals während des Krieges thätig waren.

Nach dem Friedensvertrage, welcher am 10. Mai 1871 in Frankfurt a. M. zwischen dem deutschen Reiche und Frankreich geschlossen wurde, giengen die sämtlichen der französischen Ostbahn-Gesellschaft gehörigen, in den an Deutschland abgetretenen französischen Provinzen gelegenen Eisenbahnen in die deutschen Besitz über, indem die französische Regierung von dem ihr zustehenden Ankaufsrecht dieser Bahnstrecken Gebrauch machte und dieselben an die deutsche Regierung gegen Zahlung von 325 Mill. Franken abtrat. Auf dem Plane I (Blatt 43) sind diese Bahnstrecken mit starken schwarzen Linien bezeichnet; sie setzen sich im einzelnen aus folgenden Linien zusammen:

1. Straßburg-Avicourt (90,976)	91,0 km
2. Straßburg-Kehl (7,987)	8,0 "
3. Vendenheim-Weissenburg (57,344)	57,0 "
4. Straßburg-Schweizer Grenze bei Basel (138,932)	139,0 "
5. Mülhausen-Franz. Grenze bei Altmünster (34,757)	35,0 "
6. Mülhausen-Werferling (27,98)	27,0 "
7. Sennheim-Sennheim (13,6)	14,0 "
8. Hollweiler-Gebweiler (6,195)	6,0 "
9. Colmar-Münster (18,534)	19,0 "
10. Schlestadt-Markirch (21,378)	21,0 "
11. Straßburg-Barr (32,465)	32,5 "
12. Molsheim-Mutzig (3,005)	3,0 "
13. Molsheim-Waßelnheim (13,487)	13,5 "
14. Avicourt-Diesze (23,179)	23,0 "
15. Hagendau-Saargemünd-Karlingen	116,0 "
16. Metz-Französische Grenze bei Pagny (15,582)	16,0 "
17. Metz-Preussische Grenze bei Forbach (73,447)	73,0 "
18. Metz-Luxemburgische Grenze	47,0 "
19. Diedenhofen-Französische Grenze bei Pöschel	18,0 "
20. Saargemünd-Preussische Grenze (0,751)	1,0 "

Zusammen 760,00 km

Hiervon waren 433 km zweigleisig, 327 km eingleisig.

Die Vorgeschichte dieser Bahnen ist nicht uninteressant. Bereits im Jahre 1837 wurde einer Gesellschaft die Concession für den Bau und Betrieb einer Eisenbahn von Mülhausen nach Thann erteilt, und schon am 12. September 1839 wurde diese Bahnstrecke eröffnet. Dieses für das Elsass wichtige Ereignis wurde 50 Jahre später von der deutschen Verwaltung durch eine an dem neuerbauten Empfangsgebäude in Thann angebrachte Gedenktafel verewigt.

Inzwischen hatte sich eine zweite Gesellschaft gebildet, welcher durch Gesetz vom 6. März 1838 die Concession für den Bau und Betrieb einer Eisenbahn von Straßburg nach Basel erteilt wurde unter gleichzeitiger Bewilligung einer mit 4 v. H. rückzahlbaren Staatsbeihilfe von 12 600 000 Franken. Einzelne Strecken dieser Linie (Benfeld-Colmar und Mülhausen-St. Louis an der Schweizer Grenze) wurden schon im Jahre 1840 eröffnet, die ganze Strecke von Königsbach (Vorort von Straßburg) bis St. Louis aber am 15. August 1841 dem Betriebe übergeben. Gleichzeitig übernahm die Straßburg-Baseler Eisenbahn-Gesellschaft den Betrieb der Linie Mülhausen-Thann. Erst im Jahre 1844 (13. Juni) war die Linie Straßburg (Aufsenbahnhof)-Basel hergestellt. In den Innenbahnhof Straßburg wurde die Bahn — und auch nur zeitweilig — erst im Januar 1847 eingeführt.

Nachdem schon im Jahre 1842 der Bau einer Bahn von Paris nach Straßburg auf Staatskosten begonnen war, bildete sich im Jahre 1845 die Paris-Straßburger Eisenbahn-Gesellschaft, welche die Fertigstellung der Bahn und demnächst den Betrieb übernahm. Der ganze Unterbau der Linie Paris-Straßburg und damit zugleich der Rhein-Marne-Canal, dessen Durchführung durch die Vogesen von Saarburg bis Zabern eine technische Leistung ersten Ranges ist, wurde auf Staatskosten ausgeführt; der Eisenbahn-Gesellschaft verblieb nur die Herstellung des Oberbaus und die Beschaffung der Betriebsmittel. Gleichzeitig hiermit übernahm die Gesellschaft die Verpflichtung, eine Abzweigung von Frouard über Metz nach der preussischen Grenze bei Saarbrücken herzustellen, diese jedoch vollständig auf eigene Kosten. Von den in Elsass-Lothringen gelegenen Strecken dieser Linien wurde die schwierigste Strecke Saarburg-Straßburg am 29. Mai 1851, die sämtlichen übrigen Strecken bis Ende 1852 dem Betriebe eröffnet. Noch vor Vollendung dieser Bahnen war durch Decret des Präsidenten der Republik vom 15. Februar 1852 der Straßburg-Baseler-Gesellschaft die Concession zur Verlängerung ihrer Bahn über Straßburg hinaus bis zur bayerischen Grenze bei Weissenburg erteilt.

Die Betriebseröffnung auf dieser Linie, welche bei Vendenheim von der Straßburg-Pariser Linie abzweigt, erfolgte am 23. October 1855.

Es ist noch zu erwähnen, daß die Paris-Straßburger-Eisenbahn-Gesellschaft schon im Jahre 1852 gegen Verlängerung der Concessionsdauer auf 99 Jahre die Verpflichtung zur Herstellung einer Bahn von Metz über Diedenhofen bis zur luxemburgischen Grenze auferlegt wurde, welche jedoch wegen Meinungsverschiedenheiten über Führung der Linie erst im Jahre 1859 eröffnet wurde. Derselben Gesellschaft wurde auch die Linie Paris-Mülhausen concessionirt, von welcher die Strecken Mülhausen-Dammerkirch am 15. October 1857 und Dammerkirch-Belfort am 15. Februar 1858 dem Betriebe übergeben wurden.

Inzwischen hatte sich die Paris-Straßburger-Eisenbahn-Gesellschaft mit der Straßburg-Basel- und der Mülhausen-Thann-er-Gesellschaft vereinigt (bestätigt durch Decret vom 20. April 1854) und gleichzeitig die Concession zum Bau der Bahn von Straßburg nach Kehl erhalten und hatte nach dieser bedeutenden Erweiterung des Netzes den Namen: „Compagnie des chemins de fer de l'Est“ angenommen. Im Jahre 1859 vereinigte sich die nummehrige Ostbahn mit der Gesellschaft der Ardennenbahn und gelangte dadurch in den Besitz der Strecke Diedenhofen-Fentsch-Französische Grenze. Die Eröffnung der Linie Straßburg-Kehl war durch Abschluß einer internationalen Uebereinkunft verzögert und erfolgte erst am 11. Mai 1861. Nach der Verschmelzung mit der Mülhausen-Thann-er Bahn fand im Jahre 1863 diese Bahnstrecke durch die Ostbahn-Gesellschaft eine Verlängerung bis Wessering.

Einen weiteren Zuwachs erhielt das Netz der Ostbahn durch den Bau der als Vicinalbahnen in den Jahren 1864 und 1865 vollendeten Strecken:

Straßburg nach Barr, Mutzig und Wasselnheim	49 km
Hagenau-Niederbronn	20 „
Schlettstadt-Markirch	21 „

Zusammen 90 km.

Diese Bahnen sind dadurch zustande gekommen, daß die beteiligten Departements und Gemeinden unter Beihilfe des Staates (gewöhnlich 12000 Fr. für 1 km) und unter Benutzung der für Vicinalwege bestehenden Vergünstigungen den Bahnkörper (Grunderwerb, Erdarbeiten, Brücken und Durchlässe) in der Weise herstellten, daß derselbe zu gewöhnlichen Fahrwegen hätte benutzt werden können. Es bildeten sich sodann Eisenbahn-Gesellschaften, welche den Oberbau ausführten, die Betriebsmittel beschafften und den Betrieb gegen Gewährung der Einnahmen nach vereinbarten Tarifen besorgten. Die Bahnen wurden auf diese Weise sehr billig hergestellt (76000 M. für 1 km), indem starke Neigungen 1:90 und 1:60 sowie Krümmungshalbmesser bis zu 300 m angewandt wurden.

Das Kennzeichnende bei diesen Vicinalbahnen ist, daß die Leistungen des Staates, der Departements und der Gemeinden als unentzücklicher, nicht rückzahlbarer Beitrag gegeben wurden. Die Vollendung dieser Bahnen, deren Betrieb die Ostbahn-Gesellschaft übernahm, erregte in weiten Kreisen das größte Interesse; es wurde eine Denkmünze auf die glückliche Erlangung derselben geprägt, und man suchte namentlich von Staatswegen das Zustandekommen solcher Bahnen durch die Anregung der Gemeinden und Departements thätlich zu fördern. Sie

wurden dadurch auch die Veranlassung zu dem Gesetze vom 12. Juli 1865 über die Eisenbahnen von örtlichem Interesse. Aufser den vorgenannten Localbahnen ist noch die Bahn von Colmar nach Münster zu erwähnen, welche zur Zeit des Ueberganges der elsass-lothringischen Bahnen an das deutsche Reich zwar von der Ostbahn betrieben, aber noch im Besitze der Stadt Münster war. Diese Bahn, welche im December 1868 vollendet war, ging nach dem Verträge vom 12. December 1871 gegen einen Kaufpreis von 2700000 Fr. in den Besitz des deutschen Reiches über.

Wenn noch erwähnt wird, daß die Bahnstrecken von Bollweiler nach Gebweiler und von Sennheim nach Sentheim, als Theile einer früher beleuchtigten Bahn von Gebweiler nach Belfort, von der Ostbahn erhalt und zwar erstere am 5. Februar 1870, letztere am 30. Juni 1869 dem Betriebe übergeben sind, und daß die Strecke Niederbronn-Saargemünd bis Ende 1869 von der Ostbahn vollendet war, so wird wohl aller der Strecken gedacht sein, welche beim Uebergange von Elsass-Lothringen im Betriebe waren, abgesehen von einigen Privat-Bahnstrecken im Besitz und im Betriebe des Hauses de Wendel in Hayngen.

Die der Ostbahn gehörigen Bahnstrecken waren, wie schon oben erwähnt, durch den Friedensvertrag vom 10. Mai 1871 in den Besitz des deutschen Reiches übergegangen, welches dafür einen Kaufpreis von 325 Millionen Fr. zahlte. Dieser Betrag war ein Schätzungswert, welcher nach den Einnahmen und nach dem Stande der Actien ermittelt war. Für die vergleichende Statistik war es jedoch erwünscht, den wirklichen Bauwerth der erworbenen Bahnen zu ermitteln. Mit Rücksicht auf die Entstehung des elsass-lothringischen Bahnnetzes aus den verschiedenartigsten Gesellschaften war dies eine sehr schwierige Aufgabe. Nach den zu Gebote stehenden spärlichen Quellen, zum Theil nach Schätzung der Bauausgaben, wurden die wirklichen Baukosten des erworbenen Theiles des Bahnnetzes der französischen Ostbahn ermittelt zu 169135372 M., hierzu kommt noch der Kaufpreis für die Eisenbahn von Colmar nach Münster von 27000000 Fr., sodafs die Baukosten zu 171835372 M. anzunehmen sind. Hierbei sind die Betriebsmittel nicht mitgerechnet.

Aufser den vorerwähnten, im Betriebe befindlichen Bahnstrecken waren zur Zeit des Ueberganges von Elsass-Lothringen an das deutsche Reich mehrere Strecken im Bau begriffen, andere concessionirt. Von den ersteren war die Bahnstrecke von Saarburg nach Saargemünd (53,5 km lang) der Vollendung nahe. Diese Strecke sowie die Bahnen von Courcelles nach Bolchen und von da nach Teterchen waren von den Departements des Niederrheins und der Meurthe et Moselle der lothringischen Eisenbahn-Gesellschaft concessionirt, welche zu Metz ihren Sitz hatte. Diese Eisenbahnstrecken wurden von der genannten Gesellschaft auch fertig gekauft und demnächst vom deutschen Reiche durch Vertrag vom 4. April 1872 gepachtet, indem die auf 260000 Thlr. pro Meile angenommenen Baukosten zu 4 1/2 v. H. verzinst wurden. Von diesen Linien wurde Saarburg-Saargemünd (53,5 km) am 1. November 1872, Courcelles-Bolchen (22,0 km) am 15. Juni 1873, Bolchen-Teterchen (8,00 km) am 15. October 1876 in Betrieb genommen.

In dem Pachtvertrage war ein späterer jederzeitiger Ankauf dieser Bahnen zu dem oben angegebenen Preise von 200000 Thlr. für die Meile vorbehalten. Es sei hier gleich vorweg bemerkt, daß das deutsche Reich von diesem Rechte Gebrauch gemacht

hat, indem es durch Vertrag vom 23. Juni 1881 die genannten Bahnen für 8502748 \mathcal{M} kaufte. Die Bahnen gingen am 1. Juli 1881 in den Besitz des deutschen Reiches über und vergrößerten das Bahnnetz um 83,5 km.

Hier kann noch erwähnt werden, daß die lothringische Eisenbahn-Gesellschaft unter französischer Herrschaft die Concession zu einer Bahn von Nancy nach Chateau-Salins erwarb und diese Bahn am 21. Juni 1873 in Betrieb gesetzt hatte. Von dieser Linie liegt das Stück von Chateau-Salins bis an die französische Grenze bei Chambrey (Moncel) mit der Zweigstrecke von Barthelemy nach Vic auf deutschem Gebiete. Nachdem diese Linie durch die Bahn von Bendorf nach Chateau-Salins mit dem elsass-lothringischen Eisenbahnnetz in Verbindung gebracht war, wurden diese Bahnstrecken mit einer Länge von 11,88 km für einen Kaufpreis von 1236410,60 \mathcal{M} vom deutschen Reich durch Vertrag vom 19. October 1881 erworben. Die Bahnen gingen am 1. November 1881 in den Besitz des deutschen Reiches über.

Außer den vorgenannten Bahnstrecken der lothringischen Eisenbahn-Gesellschaft war zur Zeit des Ueberganges von Elsaß-Lothringen an das deutsche Reich noch die Bahn von Metz nach Verdun im Bau begriffen, von welcher die Strecke von Metz bis an die französische Grenze bei Amanweiler auf deutschem Gebiete liegt. Diese Bahn war von der französischen Ostbahn begonnen, und die 17,5 km lange Strecke von Metz nach Amanweiler bis an die französische Grenze wurde von der deutschen Verwaltung vollendet und am 1. April 1873 in Betrieb genommen.

Bis Ende des Jahres 1871 wurden die Bahnen in Elsaß-Lothringen noch von der während des Krieges eingesetzten Eisenbahn-Commission verwaltet, an deren Stelle am 1. Januar 1872 eine Reichsbehörde: „Kaiserliche General-Direction der Eisenbahnen in Elsaß-Lothringen“ eingesetzt wurde. Die Schwierigkeiten, mit denen die neue Behörde zu kämpfen hatte, um die Verwaltung vom Kriegsfuß auf den Friedensfuß überzuführen, waren nicht gering. Von den technischen Schwierigkeiten muß in erster Reihe angeführt werden, daß die neue General-Direction am 1. Januar 1872 zwar im Besitze eines Bahnnetzes von 760 km war, daß sie aber keine eigenen Betriebsmittel, weder Locomotiven noch Personenwagen noch Güterwagen besaß. Diese Schwierigkeiten wurden noch dadurch vermehrt, daß am 16. September 1872 auch die im Großherzogthum Luxemburg belegenen Bahnstrecken der Wilhelm-Luxemburg-Gesellschaft von der deutschen Verwaltung an Stelle der französischen Ostbahn in Betrieb genommen wurden. Dadurch wurde das von der deutschen Verwaltung zu betreibende Bahnnetz um 170 km vergrößert. Auch den Betrieb dieser Bahnen mußte die deutsche Verwaltung übernehmen, ohne daß ihr Betriebsmittel übergeben worden wären. Dieselben wurden vielmehr größtentheils von der französischen Ostbahn, zum geringen Theile auch von einigen deutschen Eisenbahnen geliehen.

Mit allen Kräften wurde dahin gestrebt, für die elsass-lothringischen Eisenbahnen eigene Betriebsmittel zu erwerben. Es gelang bis Ende 1874 zu beschaffen:

119 Locomotiven für Personenzüge . . .	6748470 \mathcal{M}
41 „ „ gemischte Züge . . .	2204172 „
233 „ „ Güterzüge . . .	13564580 „
52 Tender-Locomotiven . . .	2246031 „
zus. 445 Locomotiven für . . .	24763253 \mathcal{M}

778 Personenwagen	6043230 \mathcal{M}
200 Gepäckswagen	1276375 „
1746 bedeckte Güterwagen	5897256 „
8156 offene „	19506535 „
zus. 10880 Wagen aller Art für . . .	32723396 \mathcal{M}

Im ganzen ist für Beschaffung der Betriebsmittel bis Ende 1874 ein Betrag von 57486649 \mathcal{M} aufgewandt. Damit waren die Reichsbahnen in Besitz von eigenen Betriebsmitteln gelangt. Die letzte fremde Locomotive wurde am 13. Juli 1874 an die französische Ostbahn zurückgegeben. Bei dieser ersten Beschaffung war gleichzeitig auf die damals schon in Aussicht genommenen neuen Bahnstrecken gerücksichtigt. Später erfolgten die neuen Beschaffungen nur entsprechend der Ausdehnung des Bahnnetzes in den Jahren nach 1880 und entsprechend dem gesteigerten Verkehr. Gleich hohe Anforderungen wurden nach der Uebernahme des Betriebes der elsass-lothringischen Bahnen auch an die Ausgestaltung der baulichen Anlagen gestellt. Der erste große Bauabschnitt umfaßt die Jahre von 1872 bis Anfang 1878

I. Bauabschnitt 1872 bis 1878.

Nächst der Wiederherstellung einiger während des Krieges zerstörten Bauwerke, von denen als die bedeutendsten hier nur der große Viaduct bei Dammkirch und die Moselbrücke bei Metz genannt werden mögen, mußten diejenigen Arbeiten ausgeführt werden, welche sich aus der abweichenden Bauart der französischen Bahnanlagen gegenüber den Vorschriften des deutschen Bahnpolizei-Reglements ergaben. Die hauptsächlichsten Arbeiten dieser Art bestanden in der

- Herstellung der deutschen „Umgrenzung des lichten Raumes“,
- Umgestaltung der vorhandenen Signalvorrichtungen und
- Änderung des Linksfahrens in Rechtsfahren.

Sowohl für die französischen als auch für die luxemburgischen Bahnen bestand und besteht auch wohl heute noch nicht ein Umgrenzungsschnitt, welcher der deutschen Umgrenzung des lichten Raumes entspricht; damals bestanden vielmehr für die verschiedenen französischen Bahnen nur vielfach von einander abweichende Lademasse, welche zugleich auch die größten Abmessungen der Locomotiven und Wagen bezeichneten. Im allgemeinen hatten die französischen Betriebsmittel erheblich geringere Ausladungen als die deutschen, und daher kam es, daß die Bahnanlagen vielfach in die deutsche Umgrenzung des lichten Raumes hineinragten. Wenn nun auch die Umlagerung dieser Anlagen in den meisten Fällen, abgesehen von den großen Kosten bei den Wegetherführungen, keine besondere Schwierigkeiten machte, so standen doch der vollen Einführung der deutschen Umgrenzungslinie bei den sechs Tunneln zwischen Zabern und Arricourt unüberwindliche Hindernisse entgegen. Auf der umstehenden Abb. I ist die deutsche Umgrenzung des lichten Raumes und darunter der 1870 vorhandene Tunnelquerschnitt eingezeichnet. Eine Erweiterung dieses Querschnitts ließe sich nur durch Tieferlegung des Bahnplanums gewinnen. Diese schwierige Arbeit, die während des Betriebes bei sehr bedeutendem Verkehr hergestellt werden mußte, ist später in den Jahren 1882 bis 1894 zur Ausführung gelangt (Abb. 2). Es ist dadurch zwar nicht die ganze Umgrenzung des lichten Raumes freigelegt, aber doch erreicht, daß das jetzige internationale Lademaß II auch innerhalb der diesseitigen Tunnelstrecken Geltung hat. Weniger schwierig, aber doch grundsätzlich sehr wichtig war die Umgestaltung der vorhandenen französischen Signalein-

richtungen. Die Züge folgen auf den französischen Bahnen nicht, wie bei uns, in Raumabstand, sondern in Zeitabstand. Außerdem wird es in Frankreich nicht gefordert, daß der Abgang eines Zuges dem Streckenpersonal bis zur nächsten Station

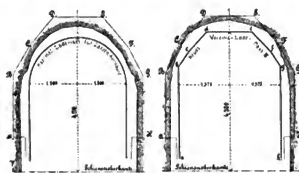


Abb. 1. *Querschnitt der Eisenbahnbrücke bei St. Ludwig, Rhein-Lothringen II*

Abb. 2.

mitgeteilt wird. Es waren dementsprechend keine Läutewerke vorhanden. Die Einfahrtssignale an den Stationen bestanden aus theils runden, theils vierseitigen Scheiben und mußten durch Arm-Telegraphen ersetzt, die Stationen selbst mußten mit Morse-Schreib-Telegraphen und die Bahnstrecken mit Läutewerken ausgerüstet werden. Da auf französischen Bahnen mit doppelgleisigen Strecken stets das linke Gleis befahren wird, so waren auch, um das Rechtsfahren einzuführen, nicht unbedeutende Arbeiten erforderlich.

Eine der wichtigsten Aufgaben der deutschen Eisenbahnverwaltung war sodann, diejenigen Bahnstrecken herzustellen, welche zur Verbindung der Hauptverkehrspunkte untereinander und zur Verbindung des neuen Reichslandes mit dem alten Deutschland erforderlich waren. Durch die Gesetze vom Jahre 1872 und 1873 wurden daher die Mittel für eine Reihe von neuen Eisenbahnen bewilligt.

In erster Reihe ist hier die Bahn von Rieding nach Remilly zu nennen, durch welche eine zweckmäßige Verbindung zwischen Straßburg und Metz hergestellt werden sollte. Die bisherige kürzeste Eisenbahnverbindung zwischen diesen Hauptstädten des Landes war diejenige über Haguenau und Saargemünd mit einer Länge von 200 km, welche jedoch wegen der starken Steigungen und der entsprechenden längeren Fahrzeit weniger benutzt wurde, als die anderen Verbindungen über Saarburg-Saargemünd und über Nancy, welche beide eine nahezu gleiche Länge von 207 km haben. Durch die neu hergestellte Bahn von Rieding nach Remilly wurde die Entfernung auf 155,2 km abgekürzt, und die Fahrzeit, welche früher 5 bis 6 Stunden betrug, konnte auf weniger als 3 Stunden ermäßigt werden. Die Länge der neu hergestellten Strecke, welche eine größeren Steigungen als 1:200 und keine kleineren Halbmesser als 450 m hat, beträgt 65,39 km. Die Baukosten betragen 15 590 048,40. Diese Bahn ist im Unter- und Oberbau zweigleisig hergestellt und am 10. December 1878 eröffnet.

Eine weitere wichtige Verbindung war die Bahnstrecke von Straßburg nach Lauterburg zum Anschluß an die von der Pfalzbahn gleichzeitig in Angriff genommene Bahn von Gernersheim nach Lauterburg. Diese Bahn geht ziemlich parallel mit der Bahn von Straßburg nach Weissemburg und stellt eine neue

Verbindung zwischen dem Elsaß und der Pfalz und weiter mit dem nördlichen und nordöstlichen Deutschland her. Die Bahn ist 56 km lang (mit stärksten Steigungen 1:300 und kleinsten Halbmessern von 450 m) und hat einen Kostenaufwand von 10 647 506,40 erfordert; sie wurde am 25. Juli 1876 dem Betriebe übergeben. An dieser Bahn liegt auch die neuerbaute Central-Werkstätte bei Bischheim, die zunächst für 48 Ausbesserungsstände für Locomotiven und 150 solche für Wagen aller Art erbaut, später jedoch bedeutend erweitert wurde. Hierbei ist zu erwähnen, daß bereits unter französischer Verwaltung eine bedeutende Werkstatt bei Montigny und eine kleinere in Mülhausen bestand. Letztere wurde unter deutscher Verwaltung verlegt und für 25 Locomotiv-Ausbesserungsstände und für 60 bis 70 solche für Wagen neu erbaut.

Für die bessere Verbindung der elsass-lothringischen Bahnen mit dem badischen Bahnnetz und dadurch mit dem südlichen Deutschland wurde durch drei sehr wichtige Verbindungsbahnen über den Rhein mit festen Rheinbrücken georgt. Es waren dies die Bahnen

von St. Ludwig über Hünigen nach Leopoldshöhe,
von Mülhausen über Eichwald nach Mülheim,
von Colmar nach Altbreisach.

Die auf Baden entfallenden Theile dieser Bahnstrecken wurden von der Großh.-badischen Eisenbahnverwaltung, und die Rheinbrücken von dem Reiche und Baden gemeinschaftlich erbaut. Die einzige frühere Verbindung zwischen dem Elsaß und Baden war die Bahn Straßburg-Kehl mit der festen Brücke bei Kehl. Durch die neuen Verbindungen sollten feste Klammern eingeschlagen werden, um das neue Reichsland mit Alt-Deutschland für immer zu vereinigen. Die bedeutendsten Banwerke auf den genannten drei Bahnen waren die drei Rheinbrücken, welche nach demselben Muster gebaut sind. Sie bestehen in der Hauptsache aus drei Stromöffnungen zu je 70 m Lichtweite und aus Fluthöffnungen nach Bedarf zu etwa 30 m. Wegen des beweglichen Untergrundes im Rheinbett mußten die Strompfeiler mittels Druckluftverfahrens (18 bis 22 m unter dem mittleren Wasserstande des Rheines) gegründet werden. Die große Tiefe war notwendig, weil im oberen Rheine nach Hochwassern Auskolkungen von 12 m Tiefe nichts seltenes und solche bis 15 m beobachtet worden sind. Wegen der starken Strömung im Rheine wurde davon Abstand genommen, den Ueberbau der Stromöffnungen auf einem festen Gerüst im Strome aufzubringen; es wurden vielmehr die Träger auf dem Lande zusammengestellt und überschoben. Dementselben waren diese Träger so eingerichtet, daß sie vorläufig zu einem einzigen durchlaufenden Träger verbunden werden konnten, indem die Gurtungen oben und unten durchgeführt, und die Endverticalen durch zwischengeschraubte Platten mit einander verbunden wurden. Am vorderen Ende war ein 24 m langer Schnabel 17 t schwer angebracht, um das Gewicht des überhängenden Theils zu vermindern.

Wegen der großen Feldertheilung der Brückenträger (3 m) konnte die bisher übliche Art des Ueberschubes auf festgelegerten Rollen nicht angewandt werden, da der Druck auf die Rollen zu groß war, um von der unteren Gattung übertragen zu werden. Die Unterstützung der Träger konnte vielmehr nur an den Knotenpunkten erfolgen. Dementselben rubte die auf dem späteren Eisenbahndamm zusammengebaute Brücke, ohne Schnabel 218 m lang, auf kleinen zweischigen Wagen, die auf einem Gleise fortbewegt wurden. Die Fortbewegung erfolgte vermittelst einer

Winderichtung von großer Uebersetzung durch Handbetrieb (9 Mann). Der Angriff der Zugvorrichtung erfolgte an der unteren Trägergurtung, an welcher eine starke Console angeschraubt wurde. Die Zugkette bestand aus langen Gliedern von Flacheisen und endigte in einer Gelleschen Gelenkkette, in welche starke Zahnäder eingriffen. Nach einem Vorschube der Brücke gleich der Länge der Gelenkkette erfolgte eine Verkürzung der Zugkette durch Ausschalten eines oder mehrerer Flacheisenglieder. Die Versetzung des Angriffs-Consols erfolgte alle 36 m. Die Tragwagen hatten auf dem Sattel vorstehende Stüße, hinter welche das Stehblech der Trägerverticale faßte und den Wagen bei der Vortriebsbewegung der Brücke mitnahm. Im Strome war zwischen je zwei Pfeilern eine verlorene Mittelstütze von Holz auf eingemauerten Pfählen hergestellt, die Entfernung von Mitte Pfeiler bis Mitte Zwischenstütze betrug 36,5 m. Auf den Pfeilern und Zwischenstützen waren starke Träger mit Laufbahn für die Wagen gelegt. Die Laufbahn war an beiden Enden geneigt zum Ab- bzw. Auflaufen der Wagen. Vor und hinter diesen Trägern befand sich ein Quergleis, auf welchem kleine Schiebepfähle zur Aufnahme der Tragwagen der Brücke sich bewegten.

Die wichtigsten Verhältnisse der Rheinbrücken sind aus der nachfolgenden Tabelle ersichtlich. Der Uebersichtlichkeit wegen sind noch die entsprechenden Angaben über die bereits von der französischen Verwaltung erbaute Rheinbrücke bei Kehl und über die von uns im Jahre 1893 begonnene, jetzt nahezu vollendete Rheinbrücke bei Roppenheim (im Zuge der neuen Bahn von Haguenau nach Karlsruhe) beigefügt.

Bezeichnung der Brücke	Zahl und Weite der Stromöffnungen	Zahl und Weite der Fluthöffnungen	Gesamte Längswerte in m	Kosten in M.	Bemerkungen
1 Hünningen	30 Öffnungen zu 70 m	2 linksseitig zu 35 m	280	1 720 000	Unterbau für 2 Gleise Ueberbau für 1 Gleis
2 Eichwald	30 Öffnungen zu 70 m	40 Öffnungen zu 27 m	318	1 903 000	Dogt.
3 Breisach	30 Öffnungen zu 70 m	4 Fluthöffnungen zu 27 m	318	2 490 000	Dogt.
4 Kehl	30 Öffnungen zu 56 m 1 Öffnung zu 28 m 1 Öffnung zu 33 m	30 Öffnungen über dem Rhein zu 23,4 m	289	6 400 000	Unterbau und Ueberbau 2 Gleise
5 Roppenheim	30 Öffnungen zu 90 m	90 Öffnungen zu 30 m	540	4 072 000	Dogt.

Von den drei Bahnstrecken folgen die wichtigsten Angaben hiernach:

Bezeichnung der Bahn	Länge in km	Baukosten in M.	Eröffnet
1 St. Ludwig-Hünningen-Rhein	3,5	1 850 547	am 11. Februar 1878
2 Mulhausen-Eichwald-Rhein	15,4	3 293 665	am 6. Februar 1878
3 Colmar-Breisach-Rhein	21,1	4 681 405	am 15. Januar 1878

Wegen Erbauung der Bahn Colmar-Breisach hatten schon zu Zeiten der französischen Verwaltung Verhandlungen des Departements des Oberrheins mit einer badischen Gesellschaft stattgefunden, wobei das Departement sich verpflichtet hatte, 768 000 M. zu den Baukosten beizutragen. Dieser Verpflichtung ist später

Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

der Bezirk Colmar dem Reiche gegenüber nachgekommen. Die Bahn Colmar-Breisach ist im Unterbau zweigleisig, im Oberbau eingleisig, die beiden anderen Linien sind im Unter- und Oberbau nur eingleisig hergestellt mit Ausnahme der Rheinbrücken, deren Pfeiler für zwei Gleise aufgeführt sind.

Bereits bei Beginn des Baues der Moselbahn (Coblenz-Trier-Lothringische Grenze) war von der preussischen Regierung eine Fortsetzung dieser Bahn über Sierck nach Diedenhofen geplant. Auch hierfür wurden vom Reiche die Mittel bewilligt. Die Bahn ist im Unterbau zweigleisig und im Oberbau eingleisig zur Ausführung gelangt; sie hat eine Länge von 23,6 km und einen Bauaufwand von 8536 449 M. erfordert. Bei dieser Bauausführung wurde der Bahnhof Diedenhofen von dem linken Moselufer auf das rechte verlegt, was eine theilweise Verlegung der Linie Metz-Diedenhofen-Luxemburgische Grenze und die Erbauung von zwei Moselbrücken zur Folge hatte. Die Eröffnung fand am 15. Mai 1878 statt.

In den ersten Bauabschnitt entfallen auch die Verbindungsbahnen Zabern-Wasselnheim und Barr-Schlettstadt. Dieselben bilden die Fortsetzungen der früher erwähnten, als Vicinalbahnen erbauten Strecken von Straßburg nach Barr und Wasselnheim. Hierdurch wurde eine unmittelbare Verbindung von Zabern nach Schlettstadt hergestellt, und dadurch der Weg von Saarburg nach dem Ober-Elsaß und der Schweiz um 21 km abgekürzt. Die 18,38 km lange Bahnstrecke Zabern-Wasselnheim wurde am 1. August 1877 eröffnet und hat rund 6 260 000 M. gekostet. In der Linie Zabern-Wasselnheim befindet sich der Tunnel bei Singrist von 438 m Länge und ein grösserer Viaduct. Die 18,75 km lange Strecke Barr-Schlettstadt hat 4 900 000 M. gekostet und wurde an demselben Tage dem Betriebe übergeben. Gleichzeitig hiermit wurde auch eine Abkürzung der alten Strecke Wasselnheim-Barr ausgeführt.

Sodann fällt in den ersten Bauabschnitt noch die Erbauung der Bahnstrecken Mutzig-Schirmeck-Rothau und Steinbrunn-Buchswiler. Beide Bahnstrecken waren schon unter französischer Verwaltung Privat-Gesellschaften concessionirt. Die erstere Bahn bildet die Fortsetzung der schon vorhandenen Bahn Molsheim-Mutzig und geht im Breuschthal aufwärts, in welchem sich zahlreiche Spinnereien und Webereien befinden. Das Kaiserliche französische Decret vom 27. April 1870, welches die Herstellung der Bahn Mutzig-Schirmeck als im öffentlichen Nutzen liegend anerkennt, wurde erst am 17. September bzw. 24. October 1870 veröffentlicht. Nach den Concessionen, welche der Bahngesellschaft bereits in den Jahren 1868 und 1869 erteilt waren, sollten beigesteuert werden:

von Staate	1100 000 Fr.
von Staatsforsten	150 000 „
von Departement Nieder-Rhein	500 000 „
von den Gemeinden im Canton Schirmeck-Saales	330 000 „
von sonstigen Gemeinden und Private	48 934 „
Zusammen	2 178 934 Fr.
	oder 1743 147 M.

Die eingegangenen Verpflichtungen wurden zwar nicht alleseitig anerkannt, da bei Prüfung der Vorarbeiten die Führung der Bahn einigen Aenderungen unterworfen wurde, es wurden jedoch nach den weiteren Verhandlungen im ganzen Beihilfen im Betrage von 1 008 142 M. gezahlt. Die Bahn, welche bis Rothau verlängert wurde und hierdurch eine Ausdehnung von 23,05 km

erlangte, erforderte einen Bauaufwand von 4873529 M. und wurde am 15. October 1877 dem Betriebe übergeben.

Die 13 km lange Bahnstrecke Steinberg-Buchweiler sollte den gewerbreichen Ort Buchweiler mit der Paris-Straßburger Bahn in Verbindung bringen. Die Concession zu dieser Bahn war bereits am 15. Juni 1868 an eine Gesellschaft ertheilt, und durch Kaiserliches französisches Decret war dieselbe als im öffentlichen Nutzen stehend erklärt worden. Auch dieser Bahn waren bedeutende Beihilfen im Gesamtbetrage von 1357178 Fr. oder 1085742 M. zugesichert, welche vom Bezirke Unter-Elsass, von den beteiligten Gemeinden und Privaten zu dem Ban geleistet wurden. Die Bahn hat im ganzen 2668891 M. gekostet und wurde am 15. October 1877 eröffnet. Bei der Ausführung entstanden durch die Rutschungen eines 18 m hohen Dammes große Schwierigkeiten.

Außer den vorstehenden neuen Linien fallen in den ersten Bauabschnitt der Neubau des Bahnhofes Deutsch-Arri-court und die Um- und Erweiterungsbauten fast aller größeren und zahlreicher kleineren Bahnhöfe, hervorgerufen durch die veränderten Verkehrsbeziehungen sowie durch die größeren Abmessungen der deutschen Betriebsmittel, wodurch längere Gleise für Kreuzungen und Ueberholungen, auch Ersatz der kurzen französischen Drehscheiben durch solche von größerem Durchmesser erforderlich wurden.

Nach der zusätzlichen Uebereinkunft vom 12. October 1871 zum Friedensvertrage wurde das Gebiet des bisherigen Bahnhofes Arri-court an Frankreich zurückgegeben, der französischen Ostbahn aber die Verpflichtung auferlegt, den Werth der baulichen Anlagen dieses Bahnhofes an die deutsche Regierung zu erstatten. Hierdurch wurde es erforderlich, auf deutschen Grund und Boden einen neuen Bahnhof nahe der Grenze (Deutsch-Arri-court) zu errichten. Dieser neue Bahnhof wurde mit allen Anlagen für einen bedeutenden Verkehr, für umfangreiche Zollsabfertigung, für längeren Aufenthalt stark besetzter Züge, sowie für Unterbringung zahlreicher Eisenbahn-, Zoll- und Postbeamten eingerichtet. Besonders zu erwähnen ist noch, daß die Züge von Frankreich auf dem linken Gleise ankamen und am östlichen Ende des Bahnhofes auf das rechtsseitige Gleis übergehen.

Der Neubau des Bahnhofs hat im ganzen einen Kostenaufwand von 2297775 M. erfordert, wovon die französische Ostbahn 637489 M. erstattet hat. Der Bahnhof wurde am 1. Juni 1875 von der deutschen Verwaltung in Betrieb genommen.

Außer dem Neubau des Bahnhofes Arri-court waren umfangreiche Erweiterungsbauten auf allen größeren und den meisten mittleren und kleineren Bahnhöfen erforderlich. Im besonderen mußten die nunnmehrigen Grenzbahnhöfe Alt-Münsterol, Fentsch und Novéant mit den nöthigen Einrichtungen für Anstellung und zollamtliche Abfertigung der Züge, sowie für Unterbringung von Beamten versehen werden.

Bedeutende Umgestaltungen wurden für die Bahnhöfe Straßburg, Metz, Saarburg, Mülhausen und Colmar entworfen. Die Ausführungen reichen zum Theil in den zweiten Bauabschnitt hinein.

Während der Neubau des Bahnhofes Straßburg durch den Bau der neuen Umwallung sich verzögerte, wurde der Umbau des Bahnhofes Metz dadurch dringend, daß das wegen der Lagerbeschränkung nur in Holzfachwerk ausgeführte Stationsgebäude in Metz am 28. Juli 1872 abbrannte. Nachdem

zunächst ein vorläufiges Gebäude hergestellt war, konnte mit dem endgültigen Neubau und den gleichzeitig auszuführenden Gleisumbauten und den Erweiterungen bei Salsbun bereits im Jahre 1874 begonnen werden. Die Bauten, welche 3082489 M. gekostet haben, waren gegen Ende des Jahres 1878 vollendet.

Außerdem wurden noch für die Vervollständigung des luxemburgischen Bahnnetzes gegen 6 Millionen Mark, im besonderen zur Vermehrung der Bahngleise auf den Bahnhof Luxemburg, zur Anlage eines Personenbahnsteigs und einer Gas-einrichtung daselbst, zur Umgestaltung der Bahnhöfe Esch, Bettemburg, Bettingen und Uffingen, zur Herstellung eines zweiten Gleises von der lothringischen Grenze bei Bettemburg und zur Ausweitung des Oberbaues auf 24 km, sowie für kleinere Ergänzungen verwandt.

In dem Bauabschnitte von 1872 bis 1878 waren gestiegen: die Länge der Betriebsstrecken von 760 km auf 1167 km, die Baukosten von 17183372 M. auf 320375600 M.;

die Länge der doppelgleisigen Strecken von 433 km auf 520 km,
 „ „ „ eingleisigen Strecken von 327 „ „ 587 „
 „ „ „ Hauptgleise von . . . 1193 „ „ 1627 „
 „ „ „ Nebengleise von . . . 249 „ „ 433 km.

II. Bauabschnitt 1878 bis 1884.

Durch die umfangreichen Arbeiten des ersten Bauabschnittes waren die elsass-lothringischen Bahnen zu einem selbstständigen, den Vorschriften für die Eisenbahnen Deutschlands entsprechenden Bahnnetz umgestaltet, es waren die wichtigsten Verkehrsbeziehungen in dem neuen Reichslande selbst hergestellt, und vor allem die notwendigen Verbindungen mit dem alten Deutschland geschaffen. Im II. Abschnitte wurden die Verbindungen namentlich innerhalb Elsass-Lothringens weiter verbessert.

Im besonderen wurden zwei Bahngruppen geschaffen, welche den Zweck hatten, die Endpunkte von Stichbahnen auch nach der anderen Richtung hin mit dem Bahnnetz zu verbinden. Die eine dieser Bahngruppen besteht aus den Linien von Saaralben über Bensdorf nach Chateau-Salins und aus der Linie von Bensdorf nach Dieuze. Es ist schon vorher erwähnt, daß von der lothringischen Eisenbahn-Gesellschaft bereits unter französischer Regierung von Nancy bzw. Champigneulle aus eine Vicinalbahn nach Chateau-Salins begonnen war, welche am 21. Juni 1873 in Betrieb genommen wurde. Durch diese Verbindung waren die nunnmehr deutschen Orte Chateau-Salins, Chambrey, Vic und Umgebung mit Frankreich verbunden und darauf angewiesen, nicht nur ihre Bedürfnisse aus Frankreich zu beziehen, sondern es mußten auch deren Einwohner bei Reisen nach Metz und Straßburg durch französisches Gebiet fahren. Durch die Bahn von Saaralben über Bensdorf nach Chateau-Salins wurde dies Verhältniß geändert, es wurden bequeme Verbindungen nach Metz und Straßburg hergestellt und z. B. der Weg nach Metz um 20 km abgekürzt. Die neue 47,6 km lange Bahnstrecke erforderte einen Kostenaufwand von 5130000 M. und wurde am 1. November 1881 eröffnet, gleichzeitig auch die Strecke von Chateau-Salins bis an die französische Grenze und die Zweigbahn von Bourthecourt nach Vic von der deutschen Verwaltung in Betrieb genommen. Durch Vertrag vom 19. October 1881 waren diese Bahnstrecken in den Besitz des deutschen Reiches übergegangen.

Zugleich mit dieser Linie wurde auch die bereits vorhandene Bahn von Arri-court nach Dieuze über den letzteren Ort

hin aus in nördlicher Richtung bis Bensdorf verlängert und dadurch mit der Bahn Metz-Straßburg in Verbindung gesetzt. Diese 15 km lange Bahnstrecke wurde am 1. Mai 1882 dem Betriebe übergeben. Die Baukosten betrugen 2180 000 Mk.

Die andere der in diesen Bauabschnitt fallenden Bahngruppen umfaßt die Linie von Diedenhofen über Teterchen-Wadgassen nach Bous mit den Abzweigungen von Wadgassen nach Völklingen und von Hargarten nach Karlingen. Bereits die lothringische Eisenbahngesellschaft, die, wie vorerwähnt, die Bahn von Courcelles nach Teterchen gebaut hatte, war mit dem Plan umgegangen, diese Bahn in nördöstlicher Richtung über Teterchen hinaus bis an eine Station (etwa Mertz) der Saarbrücken-Trierer Bahn zu verlängern, war aber durch die inzwischen erfolgte politische Umgestaltung der Verhältnisse daran gehindert. Anderseits hatte bereits die französische Ostbahn die Absicht, eine Bahn von Saargemünd über Benningen nach Diedenhofen herzustellen, von welcher die Strecken Saargemünd-Benningen und Benningen-Karlingen schon vollendet und in Betrieb genommen waren; die letztere Strecke zu dem Zwecke, um die an derselben gelegenen Kohlengruben, die südlichsten des Saarbezirks, besser auszunutzen zu können. Von dem noch übrigen Theile dieser Linie, im besonderen von der Strecke Diedenhofen-Teterchen war, so wie die Verhältnisse bei der Bearbeitung des Entwurfes im Jahre 1880 lagen, nicht zu erwarten, daß die Baukosten sich auch nur einigermaßen großartig vermindern würden. Dies war auch wohl der Grund, daß diese Linie nicht schon früher von der französischen Verwaltung erbaut war. Die deutsche Verwaltung entschloß sich daher erst zum Bau der Strecke Diedenhofen-Teterchen, nachdem wegen Aufhebung der Geldmittel folgende Abmachungen getroffen waren:

das deutsche Reich giebt (Gesetz vom	
9. Juli 1879)	4404515 Mk
das Land Elsass-Lothringen (Beschlufs des	
Landesausschusses vom 28. Februar 1879)	4404515 „
das Haus de Wendel	300000 „
verschiedene Gemeinden und Private	60970 „
zusammen	9100000 Mk

Die Bodenverhältnisse waren für die 44,6 km lange Bahn von Diedenhofen nach Teterchen dadurch sehr ungünstig, daß mehrere tief eingeschnittene Thäler überschritten werden mußten, und daß die Bahnlinie sich in den oberen Schichten des Keuper und den unteren Schichten der Lias bewegte. Es stand daher zu den Bahndämmen größtentheils nur Mergelstein zur Verfügung, welcher zu Rutschungen Veranlassung gab, obwohl die am gefährlichsten scheinenden Erdmassen in beträchtlicher Menge seitwärts angesetzt wurden. Die bedeutendste Rutschung war diejenige bei Kedingen, wo nicht die Dammmassen selbst auswichen, sondern der Untergrund infolge des durch die aufgeschütteten Bodenmassen gestörten Gleichgewichts sich in Bewegung setzte und gegen den Kannerbach abrutschte.

Zur Vermeidung eines zu hohen Kanner-Überganges verläßt die Bahn, von Diedenhofen kommend, ihre südöstliche Richtung und geht auf 3 km Länge in südlicher Richtung an dem westlichen Abhange des Kannerthales entlang. Schon bei den Vorarbeiten war erkannt worden, daß hier früher Rutschungen stattgefunden hatten, und es wurden daher vor Beginn der Dammschüttungen umfassende Entwässerungsanlagen des Untergrundes vorgenommen. Diese Arbeiten erwiesen sich jedoch zum

größten Theil als ungenügend, da die Rutschflächen viel tiefer unter Bodenfläche lagen, als früher angenommen war. Die Bodenoberfläche besteht daselbst aus den unteren Schichten der Lias, welche in einer Mächtigkeit bis zu 10 m den oberen Keuperschichten (Mergel und Schiffsandstein) aufgelagert sind. Bei einer Neigung der Schicht gegen die Thalseite von 1:3 bis 1:7 und selbst 1:10 haben die Rutschungen da stattgefunden, wo die unten liegenden Keupermergel durch Wasseradern eine seifenartige Beschaffenheit erhalten hatten, und unter Einfluß der Dammbelastung eine Rutschfläche für die auflagernden Lias-schichten bildeten. Dem Fortschreiten der Rutschungen, welche sich auf etwa 2 km Länge wellenartig seitwärts der Bahnlinie bis 180 m in der Breite fortsetzten und sogar die Kanner zu verschütten drohten, konnte nur dadurch ein Ziel gesetzt werden, daß den in der Thalsohle zu Tage tretenden Wassern bergmännisch nachgegangen, und durch ein Netz von Längs- und Querstellen thünlichst alle Wassern abgefangen und auf kürzesten Wege der Kanner zugeführt wurden. Unter vielen Schwierigkeiten und großen Geldopfern ist dies gelungen, so daß die 1882 aufgetretenen Bewegungen von Mitte März 1883 ab aufhörten.

Die Baukosten der 45 km langen Bahnstrecke von Diedenhofen nach Teterchen haben gegen 9 1/2 Millionen Mark betragen. Die Betriebsöffnung erfolgte am 1. Juni 1883. Unter anderen Bauwerken war auf dieser Strecke ein nicht unbedeutender Viaduct und zwei eingleisige Tunnel von 123,94 m bzw. 571,42 m Länge herzustellen.

Bzüglich der Betriebsergebnisse wurden die geringen Erwartungen, die an diese Linie geknüpft waren, weit übertroffen. Während des Baues wurde das Thomas-Gilchrist'sche Verfahren der Euthosphorung des Roheisens allgemein bekannt, und die Hüttenwerke Lothringens und der Saar begannen bereits mit der Anwendung dieses Verfahrens. Durch dasselbe gelangten die in Lothringen und Luxemburg anstehenden Minette-Erze zu einer ungeahnten Bedeutung, indem es durch diese Erfindung möglich wurde, aus der phosphorhaltigen Minette Stahl und Flußeisen jeglicher Beschaffenheit zu gewinnen. Die Folge war ein höchst umfangreicher Massenversand dieses Erzes, welcher der neuen Bahnlinie Diedenhofen-Teterchen zugute kam. Während man früher befürchtete mußte, daß durch die Einnahmen kann die Betriebskosten würden gedeckt werden, betrug der Ueberschuß der Einnahmen über die Ausgaben schon in den ersten Jahren des Betriebes gegen 7 v. H. des ganzen Baucapitals.

Die 27 km lange Bahnstrecke Teterchen-Bous und Wadgassen-Völklingen wurde am 1. April 1880 bzw. 1. April 1881 dem Betriebe übergeben, und auch die Strecke Hargarten-Karlingen am 1. Mai 1882 eröffnet. Während die übrigen erwähnten Bahnstrecken nur eingleisig erbaut wurden, ist die Strecke Teterchen-Hargarten, weil sie für zwei Linien benutzt werden mußte, zweigleisig hergestellt. In derselben liegen zwei Tunnel von 1698 m und 376 m Länge.

Im Jahre 1880 wurde auch der Bau der Verbindungscurve bei Saargemünd begonnen, welche den Zweck hat, eine Ueberführung der von Bitsch und Zweibrücken kommenden Züge nach Saaralben mit Umgehung des Bahnhofes Saargemünd zu ermöglichen. Die 1,8 km lange Strecke mit einer Brücke über die Saar wurde Ende 1882 vollendet.

In denselben Bauabschnitt fällt auch der Bau des neuen Bahnhofes bei Straßburg.

Der alte Bahnhof, dessen Empfangsgebäude (am Pariser Staden belegen und gegenwärtig als Markthalle benutzt) eine zur Stadt sehr günstige Lage hatte, war eine Kopfstation. Derselbe schied sich in einen innerhalb der Festungswerke gelegenen Theil für den Personen- und Localverkehr, einen Außenbahnhof (extra muros) für Verladungen im Freien und den sogenannten Rotunden-Bahnhof für den Verschub- und Locomotiven-Dienst. Der Innenbahnhof zeigte sich bereits unter französischer Verwaltung als unzulänglich, und man hatte schon zu einer Erweiterung beträchtliche Grundstücke angekauft. Durch die neu hinzutretenden Verbindungen nach Metz und Lauterburg war zu befürchten, daß die Betriebsschwierigkeiten auf die Dauer nicht zu überwinden sein würden. Außerdem war die Verbindung des Innenbahnhofs mit dem Außenbahnhof und den Rotunden eine sehr weitaufge und dadurch zeitraubende und kostspielige.

Als daher durch Herstellung einer neuen Umwallung Straßburgs die alten Festungswerke zwischen dem Innenbahnhof und dem Außenbahnhof beseitigt werden konnten, und dadurch die Möglichkeit geboten war, die Bahnanlagen zu verbessern, wurde in Erwägung gezogen, ob es nicht zweckmäßig sei, den Bahnhof an eine andere Stelle zu verlegen, wo es möglich sein würde, die sämtlichen jetzt zerstreuten Anlagen in einem Hauptbahnhof zu vereinigen.

Der Grund und Boden der alten Festungswerke wurde, wie bekannt, an die Stadt Straßburg zur Erweiterung der mehrere Jahrhunderte lang zwischen den Wällen zusammen gedrängten Stadtanlagen verkauft. Hiervon wurde jedoch für die Anlage eines neuen Bahnhofs ein an der Westfront gelegenes, 38 Hektar großes, in Form eines Kreisabschnittes gestaltetes Grundstück angeschossen, welches nach Herstellung der neuen Westfront am 27. Februar 1878 der Eisenbahnerverwaltung übergeben wurde. Noch in demselben Frühjahr wurde mit dem Einleiten der alten verlassenen Festungswerke begonnen.

Mit dem Bau des neuen Bahnhofs war eine ausgedehnte Verlegung der sämtlichen in den Bahnhof einmündenden Linien (zusammen 10,5 km) verbunden, die örtlichen Verhältnisse waren jedoch im allgemeinen so günstig, daß der Bau des Bahnhofs und aller Nebenanlagen, ohne durch den Betrieb behindert zu werden und ohne denselben zu beeinträchtigen, vor sich gehen konnte.

Während der alte Bahnhof eine Kopfstation war, ist der neue Bahnhof*) als Durchgangsstation erbaut und als Kreuzungsstation für zwei große Hauptlinien von Basel nach Weissenburg und von Kohl nach Avricourt gedacht. Daneben mußte nach der durchgehende Verkehr von Straßburg nach Metz und von Straßburg nach Lauterburg, sowie von Straßburg nach Molsheim und im weiteren Sinne die Züge von Straßburg nach Berlin, von Basel über Straßburg und Metz nach Ostende, sowie von Basel über Straßburg, Weissenburg nach Köln und die Züge Paris-Wien Berücksichtigung finden (Orient-Expresszug). Der Bahnhof konnte ohne große Schwierigkeiten so hoch gelegt werden, daß die beiden großen Verkehrsstraßen am nördlichen und südlichen Bahnhofsende unter die Liegengleise hindurch geführt werden konnten.

Der Vorplatz vor dem Stationsgebäude liegt 4,04 m unter Schienenunterkante. Von dem Vorplatz gelangt man in gleicher Höhe mit demselben in die große Eintrittshalle, an welche sich

die Fahrkartenschalter und Gepäckabfertigungen anschließen. In der Achse der Eintrittshalle liegt der 6,3 m breite und 3,0 m hohe stattliche Zugang mit den Treppenaufgängen nach den Bahnsteigen, welche von einer 130 m langen und 60 m breiten Halle überdeckt sind. Von dem Hauptbahnsteig aus sind die Wartesäle und die Diensträume zugänglich. Auf den Zwischenbahnsteigen befinden sich außerdem noch besondere in Eisenfachwerk hergestellte Wartesaalbauten und Nebengebäude.

Die Anordnung der Gleise ist eine sehr klare. Unter der Halle befinden sich vier Gleise und zwar zwei für Kohl-Straßburg-Avricourt und umgekehrt und zwei für Basel-Straßburg-Weissenburg und umgekehrt, ferner sich anschließend an die Halle und parallel mit den ersgennanten vier Gleisen ein solches für die Züge von und nach Molsheim und am nördlichen Ende des Bahnhofs ein Stumpfgleis für die Züge von und nach Lauterburg. Neben das Molsheimer Gleis legt sich ein Gleis für den Maschinenverkehr, und daneben zehn Gleise für die Auffahrt der Güterzüge aus den verschiedenen Richtungen. Die letzteren vereinigen sich in einem nördlichen Ausziehgleis, von welchem der Ablauf in die um 2,6 m tiefer gelegenen Verschubgleise erfolgt. Hier werden theils die Güterzüge für die Abfahrt geordnet und zusammengestellt, theils werden die Wagen mit den Localgütern in südlicher Richtung auf einem Ausziehgleise ausgezogen und nach den nochmals um 1,8 m tiefer gelegenen Gleisen für den Freilade-, Güter- und Zollverkehr gebracht. Durch diese Anordnung ist es möglich geworden, die Zufahrtstraße nach den auf der Westseite des Bahnhofs gelegenen Güterschuppen unter die Gleise hindurchzuführen und hierbei jede Ansteigung bei Aufahrt der Stückgüter zu vermeiden.

Ohne auf die sonstigen Einrichtungen des Bahnhofs einzugehen, sei hier nur erwähnt, daß von den im Untergeschosse des Empfangsgebäudes gelegenen Wirtschaftsräumen des Bahnhofswirthe ein besonderer Tunnel nach den Wartesaalbauten auf den Zwischenbahnsteigen führt, um auf kürzesten Wege warme Speisen dorthin zu bringen, daß ferner andere Tunnel aus der Gepäckannahme und der Postabfertigung nach den Druckwasser-Auflügen für Bahn- und Postgüter unter den Bahnsteigen führen und daß ferner nach den in kleinerem Maßstabe auf dem alten Bahnhof gemachten Erfahrungen eine allgemeine und ausschließliche elektrische Beleuchtung des ganzen Bahnhofs und aller Dienst- und Warteräume eingerichtet wurde. Diese Anlage, welche nicht sowohl in ihrer Ausdehnung als in ihrer Anordnung durch andere Anlagen weit überholt ist, war derzeit die größte Anlage in Deutschland,*) und die damals aus America bezogenen Edison'schen Glühlicht-Maschinen sind noch heute ebenso wie die Siemens'schen kleinen Bogenlichtmaschinen in voller Thätigkeit.

Die Inbetriebnahme des neuen Bahnhofs für den Personen-, Gepäck- und Eilgut-Verkehr erfolgte am 15. August 1883, und am 24. September desselben Jahres wurde auch der gesamte Güterverkehr nach dem neuen Bahnhof verlegt. Die Baukosten betragen 12 000 000 M. Rechnet man hierzu die Kosten der an das neue Empfangsgebäude sich anschließenden neuerbauten Verwaltungsgebäude, so erhöhen sich die Kosten auf 14 200 000 M.

Innerhalb des II. Bauabschnitts hatten sich vermehrt: die Betriebelänge von 1107 auf 1287 km,

*) Vgl. Der neue Centralbahnhof in Straßburg. Centralblatt der Bauverwaltung 1883 S. 293 u. f. Ferner die Mittheilungen im Jahrgang 1888, S. 353 dasebst.

*) Vgl. die Mittheilungen im Centralblatt der Bauverwaltung. Jahrg. 1881 S. 247, 1882 S. 15 u. 406, 1883 S. 60, 73 u. 554, 1885 S. 249 u. 535.

die Baukosten von 320 375 600 M auf 383 045 800 M, die doppelgleisigen Strecken von 520 auf 553 km, die eingleisigen Strecken von 587 auf 734 km, die Hauptgleise von 1627 auf 1840 km, die Nebengleise von 433 auf 579 km.

III. Baubeschnitt 1884–1892.

A. Bau der zweiten Gleise.

Zu Anfang der achtziger Jahre hatte sich der Verkehr auf den elsaß-lothringischen Bahnen so bedeutend entwickelt, daß die vorhandenen Anlagen vielfach nicht ausreichten, den Verkehr zu bewältigen. Namentlich war dies auf denjenigen lothringischen Linien der Fall, welche den Kohlen- und Erzverkehr zu vermitteln hatten. Diese Bahnstrecken mußten daher mit einem zweiten Gleise versehen, zum Theil zur Verbesserung der ungünstigen Steigungsverhältnisse auf langen Strecken umgebaut werden. Das zweite Gleis wurde hergestellt auf den Bahnstrecken Saargemünd-Berthelmingen, Hargarten-Wadgassen-Bous-Völklingen, Verbindungs-Carree bei Saargemünd, Courcelles-Teterchen und Diedenhofen-Teterchen, zusammen in einer Länge von 185,6 km.

Die Bahnstrecken Saargemünd-Berthelmingen und Courcelles-Bolchen waren ursprünglich, wie vorhin erwähnt, von der lothringischen Eisenbahn-Gesellschaft erbaut und sehr ungünstig angelegt. Der schnelle Wechsel von Steigungen und Gefällen namentlich auf der letztgenannten Linie veranlaßte bei langen Zügen mehrfach ein Zerreißen der Züge und bildete somit eine Betriebsgefahr, welche bei dem Bau des zweiten Gleises thanlichst beseitigt werden mußte. Der Längenschnitt dieser Bahnstrecke nach dem Umbau zeigt ungleich bessere Verhältnisse. Die Steigungen zwischen Courcelles und Bolchen von 1:100 sind beseitigt und auf solche von 1:150 ermäßigt. Auf der Strecke Saargemünd-Berthelmingen konnte zwar die sehr lästige Steigung bei der Ausfahrt aus Saargemünd bis Hambach von 1:90 und 1:100 nicht beseitigt werden, indessen wurden auch hier mannigfache Verbesserungen angeführt.

Wenn das zweite Gleis von Courcelles nach Teterchen ausgenutzt werden sollte, so war es notwendig, auch die Fortsetzung der Bahn in der Richtung nach der preussischen Grenze zweigleisig herzustellen. Da die Bahnstrecke von Teterchen nach Hargarten schon mit zwei Gleisen versehen war, so blieben nur noch die Strecken Hargarten-Bous und Wadgassen-Völklingen übrig. Die ganze 52 km lange Linie von Courcelles über Teterchen, Hargarten nach Bous und Völklingen ist vom 31. März 1880 ab zweigleisig betrieben.

Nach dem, was schon vorhin über die Entwicklung des Verkehrs auf der Strecke Diedenhofen-Teterchen gesagt ist, erscheint es erklärlich, daß auch auf dieser Strecke ein zweites Gleis sich bald als unumgänglich notwendig erwies. Dies Gleis wurde stückweis in Angriff genommen, zuerst die Strecke Kedingen-Ebersweiler im Jahre 1890. Die Ausführung war dadurch bemerkenswerth, daß neben zwei dort vorhandenen eingleisigen Tunneln von 124 m bzw. 371 m Länge für das zweite Gleis besondere Tunnel erbaut werden mußten. Die Vollendung des ganzen zweiten Gleises, mit dessen Herstellung eine mehrere Kilometer lange Verlegung der Bahnlinie bei Diedenhofen verbunden war, erfolgte erst Anfang des Jahres 1894. Auch beim Bau des zweiten Gleises haben sich die umfassenden Arbeiten zur Sicherung der Rutschstellen bei Kedingen durchaus bewährt, sodaß keinerlei Bewegungen eingetreten sind.

B. Erzbahnen in Luxemburg.

Hier dürfte der Platz sein, auch der unter deutscher Verwaltung bereitgestellten kleinen Bahnstrecken an der lothringisch-luxemburgischen Grenze zu gedenken, welche ihre Entstehung der Verwendbarkeit des Minette-Erzes zur Flußeisen- und Stahlerzeugung und dem großartigen Anfließen dieses Großgewerbes in Lothringen und Luxemburg verdanken. Zuerst gehört hierbei die bereits Ende 1881 in Betrieb genommene Bahn von Esch in Luxemburg nach dem Hüttenwerke Deutsch-Oth mit Zweigbahnen nach Rodingen und Villersput, woselbst sich diese Bahnen an einige schon in Frankreich gelegene Hüttenwerke anschließen, welche Kohlen und Coaks aus Deutschland beziehen (7 km lang). Von Bettenburg aus sind neue Verbindungsbahnen nach den Erzladestellen bei Rümlingen und nach dem neuen großartigen, von einer Action-Gesellschaft angelegten Hütten- und Walzwerke Dödelingen hergestellt; dieselben sind zusammen 5,3 km lang und am 29. September 1884 in Betrieb genommen. Das Dödelinger Stahlwerk ist wohl das erste gewesen, welches nach den neuesten Grundrissen angeführt ist. Das aus Minette in Hochofen erblasene Roheisen läuft unmittelbar aus dem Hochofen in Gießpfannen, welche auf Eisenbahnwagen stehen, mit einer Locomotive nach dem Converterchuppen geschafft und dort in Converter entleert werden. Hier wird das Roheisen entkalkt und entphosphort und durch Rückkühlung in Stahl verwandelt, alsdann in Blöcke gegossen, welche noch rothglühend nach dem Walzwerke befördert werden. Hier kommen sie zunächst in Warmöfen (Rollöfen), wo ihnen die fehlende Hitze wieder gegeben wird. Alsdann kann das Walzen zu Schienen vor sich gehen. Die im Jahre 1893/94 von diesem Werke zu zahlenden Frachtkosten betrugen gegen 2 575 000 M.

Ferner gehört noch hierbei die Erzbahn von Hayingen nach Algringen zum Anschluß an die namentlich deutschen Hüttenwerken gehörigen Erzgewinnungs- und Ladestellen.

C. Nebenbahnen in Elsass-Lothringen.

In diesen Baubeschnitt fällt auch die Herstellung einer ganzen Reihe von Nebenbahnen, welche mit erheblichen Zuschüssen des Landes Elsass-Lothringen, zum Theil ganz auf Rechnung des Landes erbaut sind. Mit Ausnahme der zwei in Lothringen liegenden Bahnstrecken Hagendingen–Gros-Moyeuvre und Saarburg-Alberschweiler-Valleyerstal liegen diese sämtlichen Nebenbahnen im Elsass. Diese Bahnen sind nachstehend in der Reihenfolge ihrer Eröffnung angegeben:

Nr.	Bezeichnung der Bahn	Länge km	Bezeichnung des Landes	Eröffnung
1	Sonthem–Münster	5,6	962 175	1. Septbr. 1884
2	Lauterburg–Rheinhafen	1,7	150 000	—
3	Geisweiler–Laurenbach	6,3	606 477	1. Novbr. 1884
4	Lutterbach–Müllhausen	7,3	920 000	—
5	Nord–Hafen	10,2	1 610 000	25. März 1885
6	Hagendingen–Gros-Moyeuvre	6,6	714 975	15. Nov. 1888
7	Bachauweiler–Ingweiler	16,5	1 459 000	16. Decbr. 1889
8	Rothau–Saales	22,2	1 249 000	1. Octbr. 1890
9	Markolsheim–Horburg	22,0	2 690 000	3. Novbr. 1890
10	Altkirch–Pfirt	9,4	720 000	4. Januar 1892
11	Wertelthal–Weiler	8,9	737 000	1. Octbr. 1891
12	Walburg–Wörth	5,6	637 000	1. Decbr. 1891
13	Saargemünd–Alberschweiler o. Hoesen-Valleyerstal	25,7	2 265 000	1. Juni 1892
	Münster–Metzeral	5,6	1 034 000	1. Novbr. 1893
	zusammen	148,0	258 445	1. Jan. 1891

Zu den vorstehenden Angaben sei noch hinzugefügt, daß die Bahnstrecken Senteim-Masmünster und Gebweiler-Lautenbach ganz auf Kosten des Landes mit einem Zuschuss des Reiches erbaut sind. Auch die beiden erstgenannten Bahnstrecken sind ebenso, wie die nur unter Beihilfe des Landes erbauten, in das alleinige Eigenthum des Reiches übergegangen.

Die Mehrzahl der vorbezeichneten Bahnen ist aus dem Bedürfnis hervorgegangen, den immer dringender auftretenden Anforderungen des Gewerbes und des wirtschaftlichen Verkehrs gerecht zu werden. Die Bahn von Hagendingen nach Moyeuvre geht im Ornethale am rechten Ufer aufwärts und endet nahe der französischen Grenze auf einem der großartigen Wendelschen Hüttenwerke. Ebendasselbe haben auch drei altdeutsche Hüttenbesitzer (Stumm, Lamarche u. Schwarz, Später) bedeutendes Eigenthum an Erzgruben. Die Ausbeute derselben wurde früher von de Wendel auf einer diesem Hause gehörigen Privatbahn, welche auf dem linken Orne-Ufer entlang geht, nach Hagendingen befördert und erst dort zum Weiterversand an die Reichsbahn übergeben. Nach Vollendung der neuen Bahn gehen diese Frachtgüter schon in Moyeuvre an die Reichsbahn über. Hierdurch stellen sich die Frachten erheblich billiger, was nicht nur eine erhöhte Fruchtbarkeit, sondern die sofortige Anlage eines großartigen Hüttenwerkes bei Rombach, einer an der neuen Bahn gelegenen Station, zur Folge hatte. Ueber den Umfang des Geschäftsbetriebes der de Wendelschen Werke geben nachfolgende Zahlen einen ungefähren Ueberblick.

Die Firma de Wendel hatte

	1893/94	1893/94
Hochöfen	14	17
Robeisenzeugung	329 791 t	552 293 t
Kohlengewinnung in Klein-Rosfeld	502 548 t	816 738 t
Arbeiterzahl	11 397	12 850
Gezahlte Frachten	4 705 265 . M	7 269 232 . M

Im Elsass, namentlich im Oberrheins, ist es vorzugsweise das Webstoffgewerbe, zum Theil auch die Maschinen-Industrie, welche sich in den Vogesen thälern angesiedelt hatten und schon des Wettbewerbs wegen eine Verbindung mit dem großen Eisenbahnnetz nicht entbehren konnten. So wurden die Bahnen von Gebweiler nach Lautenbach und von Senteim nach Masmünster in den gewerblichen Thälern der Lauch und Doller mit nicht unbedeutenden Schwierigkeiten (Neigungen 1:40 und 1:67) aufwärts geführt; die bereits früher im Breuschthal bis Rothau geführte Bahn wurde bis nahe an die französische Grenze bei Saales verlängert, desgleichen die Bahn Colmar-Münster im Fechtthal nach Metzeral und die Bahn von Weiertal nach Weiler im Giesenthal.

Die Bahn von Saarburg nach Albersweiler geht an einem der Quellflüsse der Saar (der weißen Saar) aufwärts und endet in einem mächtigen Waldbezirk, der von einem Netz von Waldbahnen durchzogen ist, die der Station Albersweiler die bedeutenden Holzträge zuführen. Bei Oberhammer am Rhein-Marne-Canal zweigt eine Seitenbahn ab, welche nach den Ortschaften Dreibrunn-Vallérysthal führt, wo sich eine bedeutende Glasindustrie eingebürgert hat. Neben den verschiedensten Sorten von Glassachen werden besonders Uhrgehäuse gefertigt, welche von hier zu vielen Tausenden nach allen Himmelsgegenden versandt werden.

Die im Illthal entlang führende, 21 km lange Bahn von Altkirch nach Pfirt soll den südlichsten Theil des Oberrheins

mit seinen reichen, besonders Viehhandel treibenden Ortschaften in eine nähere Verbindung mit den großen Verkehrstrassen bringen und zugleich das bereits dort vorhandene Webstoffgewerbe neu beleben.

Eine besondere Stellung unter den Bahnen dieses Zeitabschnittes nimmt die schmalspurige Bahn von Horburg nach Markolsheim ein. Von der Straßburger Straßentahn-Gesellschaft war im November 1886 die 54 km lange Straßentahn von 1 m Spurweite von Straßburg nach Markolsheim hergestellt und in Betrieb genommen. Von einer anderen Gesellschaft, welche auch die Kayserberger Thalbahn in Betrieb hat, war zu derselben Zeit von Colmar aus eine schmalspurige Bahn von 1 m Spur bis Horburg erbaut. In den beteiligten Kreisen der Bevölkerung war unter diesen Verhältnissen der leicht erklärliche Wunsch laut geworden, daß eine Verbindung zwischen Horburg und Markolsheim hergestellt werden möge. Da es gelang, die Strecke Colmar-Horburg von der Kayserberger Thalbahn-Gesellschaft zu erwerben, so fand sich die Reichsbahn-Verwaltung bereit, die fehlende Strecke von Horburg nach Markolsheim (17,7 km lang) zu erbauen. Wie vorhin erwähnt, ist die Strecke von Colmar nach Horburg zwar schmalspurig; ein Theil dieses Gleises, und zwar bis zum Hafen bei Horburg (etwa 2 km), ist jedoch durch Hinfügigen einer dritten Schiene auch mit vollspurigen Wagen zu befahren. Es können daher am Hafen nicht nur schmalspurige sondern auch vollspurige Wagen beladen und letztere auf die Hauptbahn übergeführt werden. Auch die Strecke Horburg-Markolsheim ist mit 1 m Spurweite erbaut, für das Umladen von Gütern von Wagen der einen auf die Wagen der anderen Spurweite ist bei Colmar ein besonderer Umladebahnhof errichtet, welcher mit Gleisen beiderlei Gattung und Lastkränen ausgerüstet ist.

Es sei hier noch erwähnt, daß am 1. Juni 1891 auch die zur Ausbeutung sehr ergiebiger Sandsteinbrüche bestimmte schmalspurige Straßentahn von Lützelburg nach Pfalzberg (5,77 km lang) in das Eigenthum und den Betrieb des Reiches übergegangen ist.

In diesen Zeitraum fallen auch noch die Erweiterungsbauten der Bahnhöfe Diedenhofen und Saargemünd, die jedoch noch in den späteren Bauabschnitt hineinreichen. Am Ende dieses Bauabschnittes hatten sich vermehrt:

- die Betriebslänge von 1287 km auf 1441 km,
- die Baukosten von 359 045 800 . M auf 113 993 600 . M,
- die doppelgleisigen Strecken von 553 km auf 649 km,
- die eingleisigen Strecken von 734 km auf 792 km,
- die Hauptgleise von 1840 km auf 2090 km,
- die Nebengleise von 579 km auf 695 km.

IV. Bauabschnitt 1892 bis 1895.

Nachdem für den Erverkehr auf den lothringischen Bahnstrecken in einer wenigstens für die nächste Zeit genügenden Weise Sorge getragen war, mußte darauf Bedacht genommen werden, für den noch weiter im Wachsen begriffenen Kohlenverkehr aus dem Saarbezirk nach den Industriebezirken des Elsass, nach der Schweiz und Süddeutschland rechtzeitig Fürsorge zu treffen. Es war vorauszunehmen, daß auch die zweigleisige Bahnstrecke von Saargemünd nach Berthelmingen und Rieding bald nicht mehr instande sein würde, allen Anforderungen zu entsprechen, und daher mußte ein neuer Schienenweg geschaffen werden. Hiermit hieß sich ein anderer Wunsch

des Landes vereinigen, über den schon seit einer Reihe von Jahren verhandelt war, und der zunächst dahin ging, etwa von Saaralben aus eine Bahn zu erbauen, die bis Herbitzheim im Saarthal, dann im Eichelthal über Örmingen, Domfessel nach Diemeringen und weiter die Eichel aufwärts bis Püberg führte. Hier mußte der Brückbau, welcher die Wasserscheide zwischen Eichel und Moder bildet, durchtunnelt werden, um das Moderthal zu gewinnen, in welchem dann die Bahn über Wingen und Wimmenau nach Ingweiler und Obermodern zum Anschluß an die Linie Zabern-Hagenau zu führen war. Nach mancherlei Verhandlungen mit der Landesregierung wurde diese Linie zur Ausführung von allen maßgebenden Seiten genehmigt, mit der Aenderung, daß die Bahn von Saargemünd ausgehen, und von einem passenden Punkte aus eine unmittelbare Verbindung mit Saaralben und von dem Endpunkte bei Obermodern eine Verbindung nach Mommenheim zum Anschluß an die Bahn von Avricourt nach Straßburg ausgeführt werden sollte. Die Linie von Saargemünd nach Obermodern soll in der Hauptsache zweigleisig erbaut werden und in der Richtung des stärksten Verkehrs, also von Saargemünd aus, keine größeren Neigungen als 1:285 erhalten. Da die Bahn in Obermodern in eine eingleisige, nur als Nebenbahn gebaute Strecke mit Neigungen von 1:100 münden würde, so war es natürlich, daß man dann schritt, die Bahnstrecke von Obermodern bis Hagenau umzubauen und mit einem zweiten Gleise zu versehen, wobei die Neigungen von 1:125 auf 1:200 ermäßigt wurden.

Auch Hagenau, an der Linie Weißenburg-Straßburg gelegen, wurde als ein passender Abschluß der neuen Linie nicht angesehen, und daher beschlossen, die Linie von Hagenau nach Röschwoog fortzusetzen, daselbst die Bahn von Lauterburg nach Straßburg zu kreuzen und den Rhein bei Roppenheim mit einer festen Brücke zu überschreiten. Nach den Verhandlungen mit der badischen Regierung war diese bereit, die Bahn nach Rastatt und Karlsruhe fortzuführen, und diese Fortsetzung ist auch gleichzeitig in Angriff genommen. So entstand für den Kohlenverkehr eine neue große Verkehrsline, welche von Saargemünd bis Obermodern (60,6 km) geht, sich hier gabelt, indem der eine Zweig über Hagenau, Röschwoog über den Rhein nach Baden, der andere Zweig aber von Obermodern nach Mommenheim zum Anschluß an die Bahn nach Straßburg führt. Die Linie Saargemünd-Hagenau-Rhein ist rund 108 km lang. Hierzu kommt noch die Linie Obermodern-Mommenheim (14 km) und Saaralben-Kalhausen (8 km), zusammen 130 km.

Über Saaralben hinaus findet diese Linie in westlicher Richtung eine Fortsetzung in der bisher eingleisigen Bahn nach Bensdorf. Es wurde für zweigleisig erbaut, auch die Strecke Saaralben bis Bensdorf mit einem zweiten Gleise zu versehen, da sie dort in die zweigleisige Hauptbahn nach Metz einmündet, und hierdurch eine zweigleisige Verbindung zwischen Metz und Karlsruhe geschaffen werden konnte.

Dem Bau der neuen Verkehrslinien, die noch in der Ausführung begriffen sind und voraussichtlich bis April 1895 vollendet sein werden, stehen die mannigfachen Schwierigkeiten entgegen. An der Ostgrenze des Reichslandes ist der Rhein mit einer festen Brücke zu überschreiten, welche nach den Bestimmungen der Rheinschiffahrts-Kommission drei Stromöffnungen von je 90 m Lichtweite, vier linksseitige und fünf rechtsseitige Fluthöffnungen je 30 m Lichtöffnung erhält. Auch sollte die Unterkante der Construction 9,10 m über dem höchsten schiff-

baren Wasserstand liegen. Die Brücke ist für zweigleisigen Unter- und Ueberbau hergestellt. Nach den vorgenommenen Untersuchungen war es in Anbetracht des beweglichen Untergrundes erforderlich, die beiden mittleren Strompfeiler sowie die beiden Uferpfeiler 17 m unter dem mittleren Wasserstand zu gründen, was nur mit Hilfe des Druckluftverfahrens geschehen konnte. Die Fluthbrücken- und Widerlagpfeiler sind zwischen Pfahlwänden auf Beton gegründet. Stützliche dreizehn Pfeiler sind in neun Monaten bis über Wasser hergestellt. Begonnen im März 1893, waren die Gründungsarbeiten Ende 1893 rollendet, und nach weiteren vier Monaten sämtliche Pfeiler bis zu den Auflagersteinen hochgemauert. Die Senkung der vier Pfeiler mittels Druckluft nahm die Zeit vom 21. Juni bis 24. October 1893 in Anspruch, in welcher Zeit 10 000 cbm Boden unter Luftdruck ausgehoben wurden.

Die Ueberbauten der drei Stromöffnungen haben je 92 m Stützweite, der Hauptträgerabstand beträgt 9,0 m. Die Träger sind Halbparallelträger mit zweifachem System von steifen Zug- und Druckstreben. Die Höhe der Trägersmitte ist 12,30 m = 1:7,5 der Stützweite, diejenige am Auflager 7,0 m. Die Felderteilung besteht aus 16 gleichen Feldern zu je 5,75 m; ebenso groß ist die Entfernung der Querträger. Für die Form der Gurtungen ist die Doppelkreuzform gewählt. Die Druckstreben haben einen kastenförmigen Querschnitt, die Zugstreben dagegen einen I-förmigen Querschnitt erhalten. An den Kreuzungsstellen sind die Druckstreben ununterbrochen durchgeführt, während die Zugdiagonalen daselbst unterbrochen und doppelt verlascht sind. Die Querträger sind in den Knotenpunkten genau centrisch zwischen den beiden Gurtthälften gelenkartig gelagert und in ihrer Längsrichtung gabelartig geführt. Durch diese Anordnung werden beide Gurtthälften gleichmäßig belastet, und eine Verdrehung der Untergurte in der Querrichtung vermieden. Bei den Längsträgern ist die obere Gurtung über den Querträger hinweggeführt, die untere Gurtung ist durch die Blechwand ununterbrochen hindurchgeführt und mittels kleiner Gleitlager auf die verstärkten Querträgerbleche aufgelagert. Hierdurch ist die centrische Belastung der Querträger erreicht. Für die Berechnung der Eisenconstruction sind Züge von nur Locomotiven, welche sich auf beiden Gleisen in derselben Richtung bewegen, angenommen. Als Material ist Schweisseisen genommen, Thomaseisen nur für die Belagseisen verwendet. Die Kosten der Brücke betragen 4 200 000 M.

Die Ueberbau-Constructionen der großen Stromöffnungen sind von festen Gerüsten aus aufgestellt. Der Ueberbau der Fluthöffnungen ist auf einem beweglichen, seitwärts auf einem Schienengleise stehenden Gerüst zusammengebaut, und demnach eine Construction nach der anderen auf die Pfeiler übergeschoben. Die Brücken-Constructionen enthalten zusammen 4900 t Schweisseisen.

Schon vorhin ist mitgeteilt, daß die Wasserscheide zwischen Moder und Eichel mit einem Tunnel hat durchstert werden müssen. Derselbe ist 1627 m lang, liegt im Buntsandstein, ist ganz ausgemauert worden und in der kurzen Zeit von 23 Monaten unter Anwendung einer Brandtschen Bohrmaschine vollendet. Nach Vortreiben eines Versuchstollens von 130 m ist der Tunnel am 30. Juli 1892 begonnen, der Durchschlag des Sohlenstollens erfolgte am 9. September 1893, die Vollendung am 23. Juni 1894.

Ein anderer Tunnel durchstert auf der Strecke zwischen Mommenheim und Obermodern einen zwischen der Zorn und der Moder gelegenen Höhenrücken. Der Tunnel liegt in den

unteren Liaschichten, ist zwar nur 540 m lang, bot aber bei starkem Druck des Gebirges mannigfache Schwierigkeiten und hat ein durchgehendes starkes Sohlengewölbe erhalten müssen.

In der Fortsetzung nach Saargemünd liegt eine Reihe von großen Bauwerken; im besonderen hat die Mosel einmal, die Eichel achtmal und die Saar dreimal mit bedeutenden Brücken überschritten werden müssen.

Die Kosten der bezeichneten Bahnlinsen, deren Ausführung soweit vorgeschritten ist, daß die Betriebseröffnung zum Frühjahr 1895 erwartet werden darf, stellen sich wie nebenstehende Tabelle zeigt.

Von den bezeichneten Linien ist diejenige von Selt über Walburg nach Merzweiler bereits vollendet und am 1. November 1893 dem Betriebe übergeben. Nahezu vollendet ist auch das zweite Gleis von Diedenhofen bis zur preussischen Landesgrenze bei Sierck zum Anschluß an die Moselbahn nach Trier und Coblenz.

Schließlich ist auch noch des Umbaus und der Erweiterung zweier bedeutenden Bahnhöfe zu gedenken, derjenigen in Diedenhofen und Saargemünd. Abgesehen von dem sonstigen auf diesen Bahnhöfen stattfindenden Local- und Durchgangsverkehr ist der erstgenannte Bahnhof ein Hauptabzweigplatz für den Erzkverkehr und der letztgenannte ein solcher für den Kohlenverkehr. Besonders kennzeichnend ist der Unterschied der Bahnanlagen in Saargemünd im Jahre 1872 mit den jetzt in der Ausführung begriffenen:

Nr.	Bezeichnung der Bahnstrecke	Länge km	Baukosten M.	Betrag des Landes M.	Eröffnung
1	Saargemünd-Kalhausen-Obermodern				Voraussichtl. am 1. Apr. 1895
2	Kalhausen-Saarlouis einschl. Verbindungs-Curve	83,5	31 815 000	3755 250	desgl.
3	Obermodern-Mommenheim				
4	Obermodern-Hagonsau II. Gleis	17,7	2 126 000	—	desgl.
5	Hagonsau-Roschwoog	23,0	7 971 000	950 850	desgl.
6	Roschwoog-Rhein einschl. Rheinbrücke	5,0	4 085 000	—	desgl.
7	Merzweiler-Walburg-Selt	34,8	4 786 000	1 566 225	1. Novbr. 1893
8	Saarlouis-Besdorf II. Gleis	25,4	2 423 000	—	Voraussichtl. am 1. Apr. 1895
9	Diedenhofen-Sierck Preussische Grenze II. Gleis	22,2	17 490 000	—	desgl.

hofsanlagen in Saargemünd im Jahre 1872 mit den jetzt in der Ausführung begriffenen:

1872: 1,4 km Hauptgleis, 8,8 km Nebengleis.

1895: 11,0 „ „ 31,5 „ „

Zum Schluß der Mittheilung möge noch eine vergleichende Zusammenstellung der Hauptziffern über den Umfang des elsass-lothringischen Bahnnetzes folgen.

Entwicklung des Elsass-Lothringischen Eisenbahnnetzes.

	Bezeichnung der Zeilenabschnitte	Länge der Betriebsstrecken km	Baukosten M.	Doppelgleisige Strecken km	Eingleisige Strecken km	Länge der	
						Hauptgleise km	Nebengleise km
1	Beim Uebergang der Bahnen an das Deutsche Reich nach dem Stande von 1872	760	171 835 372	433	327	1193	249
2	Nach Vollendung der Ausführungen des I. Bauabschnitts nach dem Stande Anfang des Jahres 1878 (einschließlich Diedenhofen-Sierck)	1107	330 375 600	520	587	1627	433
3	Nach Vollendung der Ausführungen des II. Bauabschnitts 1878—1884 (Lothringische Bahnen: Diedenhofen-Feterschen-Bous-Hargarten-Karligen-Saarlouis-Chateau-Salins-Dreuzen-Besdorf, Bahnhof Straßburg). (Jahresbericht 1883/84)	1287	383 045 800	553	734	1840	579
4	Nach Vollendung der Ausführungen des III. Bauabschnitts 1884—1894 (zweite Gleise, Nebenbahnen). (Jahresbericht 1891/92)	1441	413 996 600	649	792	2090	695
5	Nach Vollendung der nach 1892 beendeten und gegenwärtig noch im Bau begriffenen Ausführungen (letzter Jahresbericht) unter Hinzurechnung der Baukosten der noch nicht vollendeten Bauten nach den Kostenschätzungen	1616	493 740 000	829	787	2445	765

Wenn diese neuen Bauten vollendet sein werden, so werden sich die Bahnanlagen seit der Uebernahme des elsass-lothringischen Bahnnetzes vermehrt haben wie folgt:

zum Jahre 1872 Im Jahre 1895
Die Länge der Betriebsstrecken von 760 km auf 1616 km
Die Baukosten . . . 171 835 372 M. auf 493 740 000 M.
Die doppelgleisigen Strecken . . 433 km auf 829 km
Die eingleisigen Strecken . . 327 „ „ 787 „
Die Hauptgleise 1193 „ „ 2445 „
Die Nebengleise 249 „ „ 765 km.

Die sämtlichen vorbeprochenen Bahnen sind auf dem Grundplane II (Blatt 43) dargestellt.

Hiermit ist aber der Ausbau des elsass-lothringischen Bahnnetzes nicht abgeschlossen; bereits werden neue Bahnstrecken und Erweiterungsbauten zur Ausführung vorbereitet, um den Anforderungen des in fortschreitender Entwicklung begriffenen wirtschaftlichen Lebens von Elsass-Lothringen, wie bisher, so auch ferner gerecht zu werden.

Straßburg i. E.

Funke.

Bruchbelastung an der Neifsebrücke bei Forst i. L.

(Mit Abbildungen auf Blatt 44 und 45 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

In der Nähe der Stadt Forst (Lausitz) überschreitet die Halle-Sorauer Eisenbahn mittels einer Brücke von sechs Öffnungen mit eisernen Ueberbanten den Neifsefl. Die am 30. Juni 1872 in Benutzung genommene Brücke ist von Straußberg erbaut; die Eisentheile derselben sind, wie diejenigen der übrigen Brücken der Bahnlinie, auf den Dortmunder Hüttenwerken des großen Unternehmers angefertigt. Die für ein Gleis eingerichteten Ueberbauten ruhten auf steinernen Pfeilern, deren Abmessungen für eine zweigleisige Anlage ausreichend waren.

Im Jahre 1892 wurde zwecks Erneuerung des Brücken-Anstrichs eine gründliche Reinigung der Eisentheile und ein Abstoßen der alten Farbe vorgenommen. Hierbei stellte sich heraus, daß sowohl die verwendeten Fleche als auch die Walzeisen erhebliche Mängel, Abblättrungen, Spaltungen und Risse zeigten. Es war aus der Natur der Fehlstellen zu erkennen, daß dieselben schon aus der Bauzeit herrührten und nicht etwa durch die Last der während eines Zeitraums von zwanzig Jahren über die Brücke geführten Eisenbahnzüge verursacht sein konnten, denn die Risse waren an den Rändern vielfach künstlich verhämmert, verkitet und mit Farbtheilen des ersten Menniguanstrichs angefüllt. Wohl aber werden sich die Fehlstellen infolge der langen Benutzung der Brücke allmählich erweitert haben, sodaß sie bei der vorgenommenen gründlichen Reinigung des Eisens erkannt werden konnten. Die Schäden vertheilten sich fast gleichmäßig auf alle sechs Ueberbauten und waren so bedenklicher Art, daß die Eisenbahnverwaltung die Verantwortung für eine fernere Benützung der Brücke nicht glauben übernehmen zu können. Es wurden vorläufig die schadhaften Stellen mit Laschen von entsprechendem Querschnitt gedeckt, zur Sicherheit ferner starke Holzbocke geschlagen, auf welchen die Hauptträger im Falle eines Brechens auflagen konnten, dann aber in den Jahren 1892/93 auf den vorhandenen zweigleisigen erhaltene Pfeilern neben den schadhaften Ueberbanten neue hergestellt. Nach Vollendung derselben wurde die alte Fahrbahn verlassen.

Um ein Bild der Beschädigungen ersterer Natur zu geben möge nebenstehende Tabelle 1 hier Platz finden, in welcher die Risse in den Gurtplatten der drei westlichen Ueberbanten ver-

zeichnet sind. In ähnlichem Zustande befanden sich die Gurtplatten der übrigen Ueberbanten, außerdem aber waren Abblättrungen der Winkelleisen und Spaltungen der Knotenplatten in

so großer Anzahl vorhanden, daß dieselben hier nicht aufgezählt werden können.

Auf Anordnung des Ministeriums der öffentlichen Arbeiten ist nunmehr der Ueberbau der ersten Öffnung (in der Richtung von Forst nach Teupitz), welcher einer der meist beschädigten zu sein schien, einer Belastung bis zum Bruch unterzogen worden. Es ist Zweck dieses Aufsatzes, die Vorbereitungen für diesen gewiss eigenartigen und sehr lehrreichen Bruchversuch, die während desselben gemachten Beobach-

tungen sowie den Befund des Ueberbaues nach erfolgtem Bruche weiteren Kreisen der Fachgenossen bekannt zu geben.

Tabelle 1. Tabelle der Risse in den Gurtplatten der ersten 3 Öffnungen.

Öffnung	Hauptträger	Obergurt	Untergurt	Feld	Äußerlich erkennbare Rißstellen in mm	Bemerkungen
Nr.				Nr.		
1	rechter	außen oben	./.	2	60	Versuchsstab Nr. 3 entnommen.
	"	"	./.	3	24	
	"	außen unten	./.	7	60	
	"	innen oben	./.	7	50	
	"	"	./.	7	35	
	"	außen unten	./.	8	40	
	"	innen unten	./.	8	35	
	linker	"	außen unten	1	20	
	"	"	"	1	18	
	"	"	"	1	80	
2	"	"	innen unten	8	17	
	"	außen oben	./.	7	35	
	"	"	./.	7	40	
	"	"	./.	7	45	
	linker	innen oben	./.	1	60	
	"	außen unten	./.	3	30	
	"	innen unten	./.	3	36	
	rechter	./.	innen unten	3	57	
	"	"	außen unten	8	40	
	linker	außen unten	./.	6	55	
3	"	außen oben	./.	7	40	
	"	innen unten	./.	8	26	
	rechter	innen oben	./.	1	45	
	"	außen oben	./.	2	80	
	"	innen oben	./.	5	80	
	"	außen oben	./.	6	75	
	"	innen unten	./.	7	70	
	"	./.	außen unten	4	15	
	"	"	"	"	"	
	"	"	"	"	"	

Mit den Vorarbeiten für die Bruchprobe und demnachst mit der Durchführung des Versuches war seitens der Königl. Eisenbahn-Direction Erfurt das Betriebsamt Halle a. S. beauftragt worden. Die Bearbeitungen für die Einzelheiten desselben und die Vornahme des Versuches selber waren dem Unterzeichneten übertragen.

I. Bauart des zu belastenden Ueberbaues, Lagerung und Vorbereitung desselben.

Der für die Bruchprobe benutzte eiserne Ueberbau besitzt Hauptträger nach dem System Schweller von 30,134 m Stützweite. Die Fahrbahn liegt in der Höhe der unteren Gurtung und wird aus Querträgern und Schwellenträgern in üblicher Weise gebildet. Da die Brücke unter einem Winkel von 58° schief erbaut ist, so sind die Endschwellenträger mit Nebenauflegern an einem Ende frei auf den Pfeilern aufgelagert, an dem andern Ende mit den benachbarten Querträgern fest vernietet. Der Brückenquerschnitt zeigt zwischen den Verticalen und den Obergurten der Querträger Dreiecksaussteifungen, welche aus je zwei Winkelisen bestehen und an den Enden mit je drei Nieten angeschlossen sind. Diese Querversteifungen sind auch für den Bruchversuch beibehalten worden. Da hierdurch die Breite der Brückenbahn zur Auflagerung der Belastungsmassen sehr eingeschränkt wurde, so mußte die Auflagerung derselben auf quer zur Brückenachse durchgesteckten Schienen auch außerhalb der Brücke, wie auf Bl. 45 im Querschnitt angegeben, erfolgen. Sowohl um Raum für die aufzustellenden Beobachtungsgerüste zu gewinnen, als auch um den Versuch zu erleichtern und durch denselben die auf den Pfeilern der bestehenden Brücke in unmittelbarer Nähe liegenden neuen Ueberbauten nicht zu gefährden, ist der zum Bruch zu belastende Ueberbau von den zweigleisig erbauten Brückenpfeilern abgehoben und auf besondere eigens für den Versuch neu erbaute und einfach hergerichtete Mauerkörper gelegt worden (Abb. 1 S. 289). Hierbei konnte, da das Vorland der Neisse trocken und in den seltensten Fällen einer Ueberfluthung ausgesetzt ist, der Ueberbau um so viel gesenkt werden, daß seine Hauptträgerunterkante nur rund 1,5 m über dem an der Versuchsstelle

eingebauten Vorlande lag. Der die Auflager bildende Mauerkörper wurde größtentheils aus alten Ziegelsteinen in verlängertem Cementmörtel (1 Theil Cement, 3 Theile Kalk, 7 Theile Sand) mit flacher Gründung aufgeführt. Zwischen den Gussplatten der Auflager und den Auflagersteinen war zur besseren Vertheilung des Drucks eine Dachflitzplatte eingeschaltet. Die Auflagersteine bestanden aus Granit und waren von der bestehenden Brücke gewonnen. Das Ueberschieben des Ueberbaues auf die Versuchs Pfeiler hat die Firma Belter und Schneevogl in Berlin, Pankstraße 10/20 ausgeführt.

Es war für jedes Auflagerende des Ueberbaues aus je einer Eisenbahnschiene auf hergerichteten Schwellenstapeln eine Gleitbahn gebildet, welche nach Anheben des Ueberbaues und Entfernen seiner Lagerkörper soweit verlängert wurde, daß nach dem Wiederablassen des Ueberbaues die Enden seiner Hauptträger auf den Schienen der Gleitbahn aufruben. Mit Hilfe von nur zwei Winden, welche ihren Stützpunkt an fest mit den Schienenköpfen verschraubten Knaggen fanden, gelang es, den Ueberbau auf den mit grüner Seife gut geschmierten Kopfenden der Schienen in wenigen Stunden um rund 7 m zu verschieben und alsdann auf die um etwa 1 m niedrigeren Versuchs Pfeiler herabzulassen.

Die ganze Arbeit, einschließend Herstellen und Beseitigen der Schwellenstapel, Entfernen und Wiederrubringen der Endschwellenträger und der Gusslager sind von 1 Monteur, 3 Schlossern und 2 Zimmerleuten in 5 Tagen ohne Schwierigkeiten erledigt.

Nachdem die Brücke auf die für den Versuch hergerichteten Pfeiler gelagert war, fand zunächst eine eingehende Prüfung derselben statt. Es wurden alle diejenigen Flecken und Laschen, welche im Jahre 1892 hatten aufgezeigt werden müssen, beseitigt. — Der so in den ursprünglichen schadhafte Zustand zurückversetzte Ueberbau wurde alsdann durch Schnur-Anlegung an alle Bauteile auf die Gradheit derselben geprüft. Die vorgefundenen Abweichungen von den Mittellinien, die losen Niete, die Schäden, Abspaltungen und Risse wurden in ein Verzeichniß eingetragen (s. Tabelle 2). Diese Schäden wurden durch

Tabelle 2. Verzeichniß der Ausbuchtungen, Schäden und Risse, Walzfehler und der losen Nieten des Ueberbaues.

I. Feld	Rechter Hauptträger	Ober-gurt	Außen und innen von siebenten Niet bis zum Knotenblech der ersten Verticalen eine Ausbuchtung von 5 mm nach außen. Walzfehler oben und unten.	Linker Hauptträger	Ober-gurt	1 Längsriß außen.
		Unter-gurt	—		Unter-gurt	3 Risse unten außen 20 mm, 18 mm und 89 mm lang.
		Diago-nale	—		Diago-nale	—
		Verti-cale	—		Verti-cale	3 lose Niete im Knotenblechanschlufs des Obergurts.
	Querträger	2 Stück lose Niete im Querträgeranschlufs.	Querträger	—		
	Schwellentr.	—	Schwellentr.	3 lose Niete im Querträgeranschlufs.		
II. Feld	Rechter Hauptträger	Ober-gurt	1 Riß 60 mm lang oben außen.	Linker Hauptträger	Ober-gurt	—
		Unter-gurt	—		Unter-gurt	—
		Diago-nale	—		Diago-nale	—
		Verti-cale	2 lose Niete im Anschlufs des Knotenblechs an zweite Verticalen.		Verti-cale	3 Stück lose Niete am Knotenblechanschlufs des Obergurts.
	Querträger	2 lose Niete im Querträgeranschlufs daselbst.	Querträger	—		
	Schwellentr.	—	Schwellentr.	—		

III. Feld	Rechter Hauptträger	Obergurt	Ausbauchung von Knotenplatte der zweiten Verticale bis Mitte Feld von 10 mm nach außen, Rifs oben 24 mm lang, Walzfehler.	Linker Hauptträger	Obergurt	—
		Untergurt	—		Untergurt	—
		Diagonale	—		Diagonale	—
		Verticale	4 lose Niete im Anschluß des Knotenblechs an dritte Verticale, Walzfehler im Winkeleisen.		Verticale	4 Stück lose Niete im Knotenblechanschlufs des Obergurts. Walzfehler im Winkeleisen der dritten Vertice.
IV. Feld	Rechter Hauptträger	Querträger	2 lose Anschlußniete.	Linker Hauptträger	Querträger	—
		Schwellentr.	—		Schwellentr.	—
		Obergurt	Walzfehler und Abblätterungen innen.		Obergurt	Ausbauchung vom Knotenblech der dritten Verticale bis Mitte Feld 5 mm nach innen.
		Untergurt	—		Untergurt	—
V. Feld	Rechter Hauptträger	Diagonale	—	Linker Hauptträger	Diagonale	3 Walzfehler in der dritten Diagonale außen.
		Verticale	12 Stück lose Niete im Anschluß des Knotenblechs an vierte Verticale und Obergurt. Walzfehler im Winkeleisen der vierten Verticale.		Verticale	3 Stück lose Niete im Anschluß des Querträgers an vierte Verticale.
		Querträger	4 lose Anschlußniete.		Querträger	—
		Schwellentr.	—		Schwellentr.	1 loser Anschlußniet.
VI. Feld	Rechter Hauptträger	Obergurt	2 Stück lose Niete im Knotenblechanschlufs des Obergurts außen und Abblätterungen innen.	Linker Hauptträger	Obergurt	7 Stück lose Niete im Knotenblechanschlufs.
		Untergurt	—		Untergurt	—
		Diagonale	—		Diagonale	Walzfehler.
		Verticale	Walzfehler im Winkeleisen der fünften Verticale.		Verticale	—
VII. Feld	Rechter Hauptträger	Querträger	—	Linker Hauptträger	Querträger	2 Stück lose Niete im Querträgeranschlufs.
		Schwellentr.	5 lose Anschlußniete.		Schwellentr.	9 lose Anschlußniete.
	Rechter Hauptträger	Obergurt	2 Stück lose Niete im Knotenblechanschlufs außen Walzfehler.	Linker Hauptträger	Obergurt	Ausbauchung zwisch. beiden Knotenblechen 5 mm nach innen. 2 Stück lose Niete im Knotenblechanschlufs.
		Untergurt	Walzfehler.		Untergurt	—
VIII. Feld	Rechter Hauptträger	Diagonale	—	Linker Hauptträger	Diagonale	2 Walzfehler.
		Verticale	Walzfehler im Winkeleisen.		Verticale	—
		Querträger	1 loser Anschlußniet.		Querträger	—
		Schwellentr.	3 lose Anschlußniete.		Schwellentr.	4 Stück lose Anschlußniete.
IX. Feld	Rechter Hauptträger	Obergurt	1 Rifs unten außen 60 mm lang. 2 Risse oben innen von 50 mm und 30 mm Länge.	Linker Hauptträger	Obergurt	3 Risse oben außen von 35 mm, 40 mm und 35 mm Länge.
		Untergurt	—		Untergurt	—
		Diagonale	—		Diagonale	—
		Verticale	6 lose Niete im Anschluß des Knotenblechs an siebente Verticale, Walzfehler im Winkeleisen.		Verticale	3 lose Niete am Knotenblechanschlufs des Obergurts.
X. Feld	Rechter Hauptträger	Querträger	1 loser Niet am Querträgeranschlufs.	Linker Hauptträger	Querträger	1 loser Niet am Querträgeranschlufs.
		Schwellentr.	—		Schwellentr.	—
	Rechter Hauptträger	Obergurt	1 Rifs 40 mm lang außen unten und 1 Rifs 35 mm lang unten innen.	Linker Hauptträger	Obergurt	Ausbauchung vom Knotenblech der siebenten Verticale bis 3. Niet, 5 mm nach innen.
		Untergurt	—		Untergurt	1 Rifs unten innen 17 mm lang.
XI. Feld	Rechter Hauptträger	Diagonale	—	Linker Hauptträger	Diagonale	—
		Verticale	—		Verticale	—
		Querträger	—		Querträger	—
		Schwellentr.	—		Schwellentr.	2 lose Anschlußniete.

Umränderung mit rother Oelfarbe dem Auge besonders auffallend gemacht, um dieselben jederzeit wieder finden und bei der vorzunehmenden Bruchbelastung besonders beobachten zu können. Um ferner feststellen zu können, ob bei dem einseitigen Anschlusse der Doppel-Diagonalen an die Knotenbleche während der Belastungsprobe (durch Verbiegen der Knotenbleche usw.) eine Veränderung in der Entfernung je zweier zusammengehöriger Diagonalen eintreten würde, wurden die Abstände der letzteren von einander an den Knotenblechanschlüssen und in der Mitte der freien Länge aufgemessen und in ein Verzeichniß eingetragen (s. Tabelle 3). Auch wurden die Schwellenwinkel

Tabelle 3. Abstände der Doppel-Diagonalen von einander an den Anschlüssen an die Knotenbleche und in der Mitte der freien Länge.

Nach der Belastung	Vor der Belastung Rechter Hauptträger	Vor der Belastung Linker Hauptträger	Nach der Belastung
Veränderungen haben trotz mehrfacher Nachmessungen während des Versuchs nicht festgestellt werden können.	D ¹ Oben 239 mm Mitte 249 „ Unten 242 „	D ¹ Oben 241 mm Mitte 259 „ Unten 244 „	Veränderungen haben trotz mehrfacher Nachmessungen während des Versuchs nicht festgestellt werden können.
	D ¹ Oben 236 mm Mitte 246 „ Unten 243 „	D ⁷ Oben 248 mm Mitte 241 „ Unten 238 „	
	D ¹ Haupt-Diagonale Oben 234 mm Mitte 240 „ Unten 241 „	D ⁸ Oben 238 mm Mitte 241 „ Unten 240 „	
	D ² Haupt-Diagonale Oben 240 mm Mitte 240 „ Unten 239 „	D ² Gegen-Diagonale Oben 237 mm Mitte 241 „ Unten 240 „	
	D ⁴ Haupt-Diagonale Oben 239 mm Mitte 229 „ Unten 238 „	D ⁴ Gegen-Diagonale Oben 239 mm Mitte 243 „ Unten 240 „	
	D ⁴ Haupt-Diagonale Oben 239 mm Mitte 239 „ Unten 242 „	D ⁴ Haupt-Diagonale Oben 240 mm Mitte 243 „ Unten 241 „	
	D ⁵ Oben 238 mm Mitte 250 „ Unten 239 „	D ⁵ Oben 242 mm Mitte 250 „ Unten 243 „	
	D ⁶ Oben 240 mm Mitte 250 „ Unten 244 „	D ⁶ Oben 242 mm Mitte 250 „ Unten 245 „	

von den Schwellenträgern beseitigt, soweit solches ohne Schwächung der Träger geschehen konnte, und die Höhenunterschiede der oberen Gurtingfläche der Schwellenträger durch Holzauffütterungen ausgeglichen, um auf den Schwellenträgern eine gleichmäßige Lagerung der unteren Schienenquerlage, auf welcher die Gesamtlast aufzubauen war, zu erleichtern.

Um bei ungleichmäßiger Lagerung der Auflasten ein etwaiges Kippen der unteren Schienenquerlage zu verhüten, wurden 2 cm unter derselben Schienenenden zwischen den Verticalen der beiden Hauptträger eingelegt und auf Holzklötzen fest verlagert, die zwischen den Flanschen der Verticalen festgeklebt und nach unten auf den Knotenblechen für den Windverband abgestützt waren. Diese Hilfsfaschinen sollten also keine Entlastung der Schwellenträger, wohl aber eine Erleichterung beim Aufbringen der unteren Querlage und der Auflasten bewirken. Um einem vollständigen Zusammenbruche des Überbaues bei eintretendem Bruche eines Brückentheils vorzubeugen, wurde eine Unterstapelung der Knotenpunkte mit Querschwellen in der Weise

vorgenommen, daß zunächst für das Durchbiegen der Brückenmitte nur 0,5 m freier Raum verblieb. Sollte es erforderlich werden, durch Fortziehen der obersten Schwellen vom Stapel, mehr Luft geben zu müssen, so war durch Seile, welche an den obersten Schwellen befestigt wurden, die Möglichkeit gegeben, diese Arbeit ohne Gefährdung der Arbeiter von der Seite her vorzunehmen.

Schließlich wurde eine genaue Höhenmessung der Auflagerpunkte und aller Knotenpunkte vorgenommen und die benutzten Punkte mit weißer Oelfarbe für zu wiederholende Messungen kenntlich gemacht.

II. Voruntersuchungen für den Bruchversuch.

Bereits im Jahr 1892 hatte man, um ein genaues Urtheil über die Güte des in den Trägern der Überbauten erhaltenen Eisens zu gewinnen, Probestäbe aus einzelnen Wandgliedern entnommen und der Königl. Versuchsanstalt zu Charlottenburg zur Vornahme von Zerreißversuchen übermittleit.

Unter Beachtung dieser Ergebnisse (vgl. Tabelle 4) konnte es nicht zweifelhaft sein, daß eine nicht zu niedrige Beanspruchungsgrenze anzunehmen sei bei der Ermittlung derjenigen Last, welche auf die Brückenbahn aufzubringen sein würde, um einen Bruch herbeizuführen. Da ferner die Möglichkeit ausgeschlossen war, bewegte Lasten auf die Brücke zu bringen, mußte man sich entscheiden, ruhende Last anzulagern und schließlich vielleicht eine Störfunktion durch eine fallende Last hervorzufragen. Bei den Voruntersuchungen für den Bruchversuch wurde daher eine gleichmäßig vertheilte Last und eine Grenze der Beanspruchung von 3500 kg f. d. qm Querschnitt der Hauptträger-Gurtungen angenommen.

Aus für die vollständige Balken gebrauchlichen, aber für den vorliegenden Fall genügend genaue Ergebnisse liefernden

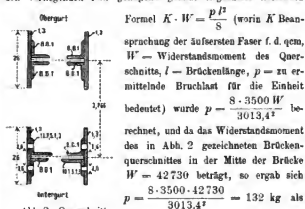


Abb. 2. Querschnitt.

Bruchlast für das cm Hauptträger. Zunächst war zu untersuchen, ob die Fahrbahn stark genug gebaut sei, um eine Last von 2.132 kg f. d. cm Brücke aufnehmen. Die angestellte Rechnung ergab, daß sowohl die Schwellenträger, als auch die Querträger und die Niet-Anschlüsse beider ausreichten, ohn daß eine vorzeitige, d. h. vor Bruch der Hauptträger eintretende Zerstörung derselben zu befürchten sein würde (sofern die Beanspruchung der Hauptträger mit 3500 kg f. d. qm der äußersten Faser die Tragfähigkeitsgrenze derselben darstellte). —

Das Eigengewicht der Brücke (ohne Schwellen, Schienen und Bohlenbelag) auf das cm Hauptträger bezogen, beträgt 7,10 kg. Danach ergab sich dann ferner, daß 132,0 — 7,10

Tabelle 4. Bericht der Künftigen Versuchs-Anzahl zu Charvattensberg.

Ver- suchs- feld	Nr.	Bezeichnung des Stahls	Umfangliche Ab- messung		Länge der Trenn- ung	Streckgrenze Belastung		Bruchgrenze Belastung		Brüche quer- schnitt- lich	Stübe neue der Brüche von der Kant- marke mm	Belastung beruht auf einer Länge von 100 mm, 200 mm 50 mm v. d. Bruchstelle v. l. v. r.	Quer- schnitts- Ver- hältnis- angabe	Angaben über das Aussehen der Bruchfläche		Oberfläche nach dem Bruch
			Breite mm	Quer- schnitt mm		Gesamt kg	kg./quadr. mm	Gesamt kg	kg./quadr. mm							
1.		Aus der inneren oberen Gurplatte des rechten Hauptträgers, 8. Feld, 6. Öffnung	50,0	9,0	450	Der Stahl wurde verschieblich bis über Streck- grenze belastet, (ohne zugehörige Last zu ermitteln)		17 500	38,0	405	3	11,4	7,2	Mattgrau, schief, mit kry- stallinisch glänzenden Ein- lagerungen	Kriech-, Risse, Abblät- terungen mit schlech- tem Grund.	unverändert.
			50,3	8,9	448	11 250	25,1	12 000	26,7	433	10	0,7	0,4	Zur Hälfte mattgrau, schief mit kleinen kristallinisch glänzenden Einlagerungen, zur Hälfte gelb bis rot- braun kristallinisch		
3.		Aus der inneren unteren Gurplatte des linken Hauptträgers, 8. Feld, 1. Öffnung	49,7	9,0	447	11 500	25,7	10 250	36,4	300	50	6,4	6,2	An den Enden mattgrau, schief, im übrigen grob- körnig, kristallinisch hell- glänzend	Kriechung, Quer- und Längs- risse, Abblätterungen.	Kriech-, Risse, Abblät- terungen mit schlech- tem Grund.
			50,0	8,9	443	11 750	26,4	17 000	36,2	371	70	11,1	10,1	Mattgrau, schief geschichtet mit kristallinisch glänzen- den Einlagerungen	Kriech-, Risse.	
5.		Aus der inneren linken Diagonale, 2. Feld, 1. Öffnung	50,0	8,9	443	10 250	24,0	17 000	36,2	335	10	22,2	17,8	Mattgrau, schief geschichtet	Kriech-, kletterig, Quer- risse, Längsrisse.	Kriech-, kletterig, Quer- risse, Längsrisse.
			49,7	8,9	442	11 250	25,5	16 750	37,9	325	30	25,9	24,0	wie vor	Stark kletterig, kripplig mit vielen Längs- und Querfalten.	
7.		Aus der inneren linken Diagonale, 7. Feld, 3. Öffnung	50,0	8,9	443	10 250	23,0	16 500	37,1	353	40	14,4	14,0	wie vor	Kriech-, kletterig, kleine Risse und Abblätterungen	Kriech-, kletterig, kleine Risse und Abblätterungen

— 124,9 kg Auflast f. d. cm Träger erforderlich sei, um die Brücke zum Bruch zu bringen. —

III. Statische Berechnung der Hauptträger.

Das Verhalten der Wandler eines Hauptträgers bei voller Bruchbelastung wurde durch nachfolgende Berechnung nachgewiesen. Wie bereits oben bemerkt, haben die Hauptträger die Form des Schwerdrehträgers und sind durch die Mafsanordnung in Abb. 3 bestimmt.



Abb. 3.

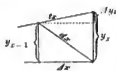


Abb. 4.

Hieraus und aus der in Abb. 4 gezeichneten allgemeinen Darstellung eines Trägers zwischen zwei Knotenpunkten nebst allgemeiner Mafsanordnung wurde folgende Tabelle ermittelt:

Tabelle 5.

Für Knotenpunkt	ix	y_x	iy_x	iy_x^2	ix	ix^2	ix	ix^2	y_{x-1}
1	3,766	2,982	2,982	0,792	4,804	1,276	—	—	—
2	3,766	3,766	0,784	0,208	3,847	1,022	4,804	1,611	2,982
3	3,766	3,766	0	0	3,766	1	5,326	1,414	3,766
4	3,766	3,766	0	0	3,766	1	5,326	1,414	3,766

Die Belastung eines Trägerknotenpunktes, wenn für 1 m Träger die gleichmäßig verteilte Last = 13,2 t (wie oben ermittelt) betragen soll und die Felderlänge = 3,766 m beträgt, ergibt sich zu:

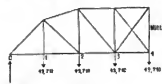


Abb. 5.

$$3,766 \cdot 13,2 = 49,7112 \text{ t}$$

$$= \text{rund } 49,710 \text{ t}$$

Daraus berechnet sich der Auflagerdruck

$$R_1 = \frac{7 \cdot 49,710}{2}$$

$$= \text{rund } 173,990 \text{ t.}$$

Aus dem vorstehend gezeichneten Lastenschema (Abb. 5) ergeben sich die Vertikalkräfte.

Zwischen Knotenpunkt	Vertikalkraft
0—1	$V_1 = R_1 = 173,99 \text{ t.}$
1—2	$V_2 = R_1 = 49,710 \text{ -- } 124,280 \text{ t.}$
2—3	$V_3 = R_1 = 2 \cdot 49,710 = 74,570 \text{ t.}$
3—4	$V_4 = R_1 = 3 \cdot 49,710 = 24,860 \text{ t.}$

Die Momente werden hiernach ermittelt zu:

Zwischen Knotenpunkt	Momente
0—1	$M_1 = 173,990 \cdot 3,766 = 655,25 \text{ mt.}$
1—2	$M_2 = (173,990 \cdot 2 - 49,710) \cdot 3,766 = 1123,28 \text{ „}$
2—3	$M_3 = (173,990 \cdot 3 - 49,710 \cdot (1 + 2) \cdot 3,766 = 1404,12 \text{ „}$
3—4	$M_4 = 173,990 \cdot 4 - 49,710 \cdot (1 + 2 + 3) \cdot 3,766 = 1497,74 \text{ „}$

Aus obigen Werten wurden die Spannungen berechnet.

1. Untere Gurtung.

Allgemein: $A_{x+1} = \frac{M_x}{y_x}$, demnach:

Zwischen Knotenpunkt	A
0—1	$A_1 = \frac{655,25}{2,982} = 219,74 \text{ t.}$
1—2	$A_2 = \frac{1123,28}{3,766} = 219,74 \text{ t.}$
2—3	$A_3 = \frac{1404,12}{3,766} = 299,27 \text{ t.}$
3—4	$A_4 = \frac{1404,12}{3,766} = 372,84 \text{ t.}$

2. Obere Gurtung.

Allgemein: $T_x = \frac{M_x}{y_x} \cdot \frac{ix}{ix^2}$

Zwischen Knotenpunkt	T
0—1	$T_1 = -219,74 \cdot \frac{4,804}{3,766} = -1,276 = -280,39 \text{ t.}$
1—2	$T_2 = -299,27 \cdot \frac{3,847}{3,766} = -1,022 = -304,83 \text{ t.}$
2—3	$T_3 = -372,84 \cdot \frac{3,766}{3,766} = -1 = -372,84 \text{ t.}$
3—4	$T_4 = -397,70 \cdot \frac{3,766}{3,766} = -1 = -397,70 \text{ t.}$

3. Diagonalen.

Allgemein: $D_x = \frac{ix}{y_{x-1}} \left(V_x - \frac{M_x}{y_x} \cdot \frac{ix}{ix^2} \right)$

Zwischen Knotenpunkt	D
0—1	—
1—2	$D_1 = 1,611 (124,28 - 298,27 \cdot 0,298) = +100,27 \text{ t.}$
2—3	$D_2 = 1,414 (74,57 - 0) = +105,44 \text{ t.}$
3—4	$D_3 = 1,414 (24,86 - 0) = +35,15 \text{ t.}$
4—5	—

4. Verticales.

Die erste Verticale hat einen Zug aufzunehmen gleich der Knotenlast = 49,71 t. Die Spannungen der übrigen Verticales wurden berechnet zu:

Allgemein: $P_{x-1} = -V_x + \frac{M_x - V_x \cdot ix}{y_{x-1}} \cdot \frac{ix}{ix^2}$

Für Knotenpunkt	P
2	— 12,53 t.
3	— 24,86 t.



Abb. 6.

Nach obigem stellt sich das Spannungsbild wie in Abb. 6 zusammen.

Aus den Spannungen und den zu ermittelnden Nutzquerschnitten der Trägerglieder wurden schließlich ihre Beanspruchungen ermittelt:

1. Untergurt.

Der Querschnitt des Untergurts ist durchgehend gleich. Der Nutzquerschnitt unter Nietabzug berechnet sich:

$$f = 2[26,0 \cdot 1,3 + (8,0 + 7,0) \cdot 1,0 + (10,0 + 6,2) \cdot 1,3 - 2,6 \{3 \cdot 1,3 + 1,0\}] = \text{rund } 115 \text{ qcm.}$$

Demnach:

Untergurt.

Von Knotenpunkt bis	Zugspannung t	Nutzquerschnitt qcm	Beanspruchung kg/qcm
0—1	219,74	115	—
1—2	219,74	"	—
2—3	298,27	"	—
3—4	372,84	"	Größtwerth t = 3240 kg/qcm

2. Obergurt.

Der Nutzquerschnitt (ohne Nietabzug) ist auf ganzer Länge des Obergurts gleich und berechnet sich zu:

$$f_1 = 2 \cdot [26,0 \cdot 1,3 + 2 \cdot (8,0 + 7,0) \cdot 1,0] = \text{rund } 128 \text{ qcm.}$$

Demnach:

Obergurt.

Von Knotenpunkt bis	Druckspannung t	Nutzquerschnitt qcm	Beanspruchung kg/qcm	Sicherheit gegen Knicken
0—1	— 290,39	128	—	1,4 fach
1—2	— 304,83	"	—	—
2—3	— 372,84	"	—	—
3—4	— 397,70	"	Größtwerth t = 3110 kg/qcm	1,7 fach

Diagonalen.

Nr. der Diagonale	Zugspannung t	Nutzquerschnitt qcm	Beanspruchung kg/qcm
2	+ 160,27	2 \cdot (17,5 - 2 \cdot 2,6) \cdot 1,3 = 32,0	3130 kg/qcm
3	+ 105,44	2 \cdot (19,0 - 2 \cdot 2,6) \cdot 1,3 = 35,9	2940 "
4	+ 35,15	2 \cdot (12,4 - 2,6) \cdot 1,3 = 25,5	1380 "

Verticalen.

Nr. der Verticale	Spannung t	Nutzquerschnitt qcm	Beanspruchung kg/qcm	Sicherheit gegen Ausklicken
1	+ 49,71	74,1	671	—
2	— 12,53	86,1	—	—
3	— 24,86	86,1	289	5 fach

Der Sicherheitsgrad des offenen Ueberbaues gegen seitliches Ausklicken desselben in der Brückenmitte beträgt nach Engesser:

$$n = \frac{E}{S \cdot h} \sqrt{\frac{12 \cdot I_1 \cdot I_2}{a \cdot h}}, \text{ wo } E \text{ Elastizitätsmodulus, } I_1 \text{ und } I_2$$

die Trägheitsmomente der oberen Gurtung bzw. der Verticalen, a die Felderlänge, S die größte Spannung des Obergurts und h der Höhenabstand der Schwerlinie des Obergurts bis zum Anschluß der Außenstrebe der Verticalen bedeutet; somit:

$$n = \frac{2000000}{397799 \cdot 226} \sqrt{\frac{12 \cdot 16045 \cdot 8686}{376,6 \cdot 226}}$$

$$n = 3,6 \text{ fach.}$$

Die Nietanschlüsse.

Die Scherfestigkeit des Eisens wurde zu $\frac{1}{5}$ der Zugfestigkeit angenommen. Es ergab sich hiernach für einen zum Anschluß der Gurte und Diagonalen verwendeten Niet von 26 mm Durchmesser bei 3500 kg Bruchgrenze für Zug die Scherfestigkeit zu: $\frac{1}{5} \cdot 3500 \cdot \frac{2,6^2 \pi}{4} = 14859 \text{ kg.}$

Die größten Beanspruchungen beider Gurte treten am Knotenpunkt 4 in der Brückenmitte ein. Es laufen dasselbe ohne Stofs 2 Winkelisen durch; die beiden anderen Winkel sowie das Stehblech sind gestoßen und durch Niete von 26 mm Durchmesser an die Knotenplatten angeschlossen. Der Nutzquerschnitt der durchgehenden L-Eisen des Untergurts beträgt mit Nietabzug $2 \cdot (10,0 + 6,2 - 2,6) \cdot 1,3 = 34,5 \text{ qcm.}$ derjenige des Obergurts ohne Nietabzug dagegen $2 \cdot (8,0 + 7,0) \cdot 1,0 = 30 \text{ qcm.}$

Die durchlaufenden L-Eisen sind daher instande aufzunehmen:

$$\text{im Untergurt } 34,5 : 3,5 = \text{rund } 121 \text{ t}$$

$$\text{„ Obergurt } 30 : 3,5 = 105 \text{ t}$$

sodafs also an die Niete zu übertragen bleiben:

$$\text{im Untergurt } 372,84 - 121,0 = \text{rund } 252 \text{ t}$$

$$\text{„ Obergurt } 397,70 - 105 = 293 \text{ t.}$$

Vorhanden sind $2 : 12 = 24$ Anschlusniete, folglich erhält 1 Niet:

$$\text{im Untergurt } \frac{252}{24} = 10,5 \text{ t}$$

$$\text{„ Obergurt } \frac{293}{24} = 12,2 \text{ t.}$$

Es war also festgestellt, dafs die Anschlusniete ausreichen.

Die größte Beanspruchung der Diagonalen findet in Diagonale 3 mit 105,44 t statt.

Der Anschluß erfolgt durch 12 Niete von 26 mm Durchm., daher beträgt die Beanspruchung für 1 Niet $\frac{105,44}{12} = 8,8 \text{ t.}$

Die größte Beanspruchung der Verticalen findet mit 49,71 t statt (V_1). Der Anschluß erfolgt durch 12 Niete, daher erhält ein Niet

$$\frac{49,71}{12} = 4,1 \text{ t. Es wurde also erkannt, dafs die Anschlusniete der Diagonalen und Verticalen ebenfalls ausreichen.}$$

Somit konnte, unter Voraussetzung gleich guten Eisens in allen Bautheilen, angenommen werden, dafs bei einer Belastung von 13,2 t f. d. m. Träger ein vorzeitiger Bruch anderer Brückentheile nicht, dafs vielmehr der Bruch der Gurtungen in den Mittelfeldern eintreten werde.

IV. Beobachtungsrichtungen.

Auf beiden Seiten des Ueberbaues, etwa 15 m seitlich der Auflager waren auf fest eingerammten starken Pfählen, deren Köpfe mit Eisenplatten versehen wurden, gute Nivellirinstrumente aufgestellt und mit Schutzblenden gegen Wind und Wetter umgeben. Diese Instrumente, wogerecht eingestellt, verblieben während der ganzen Dauer des Versuchs an Ort und Stelle. Die zugehörigen Nivellirlatten waren mit dem Ueberbau in folgender Weise verbunden.

An allen Knotenpunkten und zwar an denjenigen des Untergurtes aufwärts ragend und von denjenigen des Obergurtes herab-

hängend (Abb. 7), waren 2,5 m lange leichte Bretter durch eiserne Schraubswingen befestigt. Um eine ganz sichere Lage derselben zu gewährleisten, wurden an allen Befestigungsstellen die Nietköpfe der Knotenpunkte sauber eingelassen. Die von den

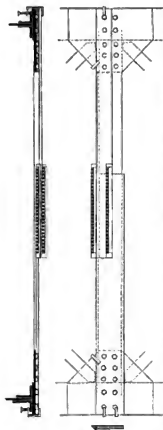


Abb. 7.

Knotenpunkten des Untergerüsts aufwärts ragenden Bretters von 20 cm Breite wurden durch die vom Obergurt abwärts hängenden 10 cm breiten Brettenden um etwa 1 m überdeckt. Auf den so nebeneinander erscheinenden Brettenden waren auf Dreiecksleisten Zinkstreifen mit in Oelfarbe gemalter Centimetertheilung von 0,5 m Länge aufgeschraubt, deren Nullpunkte vor Belastung des Ueberbaues genau eingewogen wurden.

Es ist ohne weiteres klar, daß durch die aufgestellten Nivellirinstrumente und die mit den Knotenpunkten fest verbundenen Nivellirstrahlen die lothrechte Veränderung der Knotenpunktlagen genau abgelesen werden konnte. Zur Vermeidung von Verwechslungen in den Ablesungen waren je zwei benachbarte Eintheilungen durch schwarze und rothe Farbe unterschieden.

In einem Abstand von 5 cm von der Außenseite der Hauptträger waren ferner vor jeder Verticale und vor jeder Feldmitte des Ueberbaues Gerüstpfähle eingerammt, die genau in einer Flucht standen und oberhalb der Obergurte mit einander durch Zangen sowohl in der Längs- wie in der Querrichtung verbunden und außerdem noch durch einen Dreiecksverband gesichert waren. Die vor jeder Verticale stehenden Gerüstpfähle ermöglichten die Anbringung gewöhnlicher Taschennivellirstäbe, auf welchen zeigerartig Eisenlineale

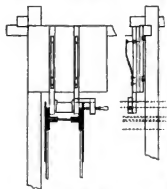


Abb. 8.

instrumente die Durchbiegungen der Träger ohne weiteres abgelesen werden konnten. Ueber den Maßstab waren schließlich auf die Gerüstpfähle noch weiß gestrichene Zinkstreifen geschraubt,

auf welchen durch einen Strich über den Zeigerlinealen die Senkungen dauernd durch Zeichnung festgelegt werden konnten. Es waren somit für die senkrechte Abwärtsbewegung der Knotenpunkte drei von einander unabhängige Controlen vorhanden.

Um auch etwaige Einbiegungen des Obergurts festlegen zu können, hatte man an jedem Gerüstpfahl eine mit leichtem Zinkblech belegte Holztafel (Abb. 8) senkrecht zur Längsrichtung der Brücke angebracht und davor an den Obergurtstahlfäden der Hauptträger je einen senkrechten Arm angeschraubt, an dessen oberem Ende ein Stahlstift durch eine stählerne Feder gegen die Zinkplatte der Tafel fest angedrückt wurde. Die sowohl seitwärts als auch abwärts sich bewegenden Obergurtpunkte zeichneten mittels der getroffenen Einrichtung also ihren Weg auf den Zinktafeln selbstthätig auf. Ein leichter Laufsteg, neben dem Gerüst und unabhängig von demselben aufgestellt, ermöglichte jeder Zeit zu den Punkten, wo die Maßstab- und Zeigereinrichtungen sich befanden, zu gelangen, ohne die Brücke betreten zu müssen.

Um feststellen zu können, welche Bewegung die nur einseitig mit einschneittigen Nieten an die Knotenbleche angechlossenen Doppel-Diagonalen während der Belastung gegen einander machen würden, waren in der Mitte der freien Länge derselben folgende Vorkehrungen getroffen (Abb. 9):

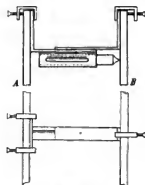


Abb. 9.

An der Diagonale *A* wurde ein starker Blechwinkel durch eiserne Schraubswingen fest angeklemt, welcher aus zwei Messingrohre trug, ein äußeres, mit dem Winkel und daher mit der Diagonale *A* fest verbunden geschlitztes Rohr, welches am Rande des Schlitzes Millimeteereintheilung trug, und ein inneres, im äußeren verschiebbares Rohr mit Noniustrich, welches sich mit dem zugespitzten Ende gegen die Diagonale *B* stützte. Bei Näherung der Diagonalen gegen einander mußte also eine Verschiebung des inneren Rohres im äußeren eintreten, deren Maß durch die Eintheilung und den Noniustrich sich bestimmen ließ. Um auch eine Entfernung der Diagonalen von einander messen zu können, war an die Diagonale *B* ein Winkel aus schwachem Blech angeklemt, dessen Ende auf einem Stück eines gewöhnlichen Taschennivellirstabes, welcher mit dem Rücken des stärkeren Blechwinkels verbunden war, gleiten konnte. Die anfängliche, vor der Belastung angemerkte Lage der Endlinie des oberen Winkels auf dem Maßstabe und die später zu wiederholende Ablesung mußten daher eine etwaige Entfernung der Diagonalen von einander ergeben. Schließlich waren zur Ermittlung der Spannungen einzelner Wandglieder sowohl der Dehnungszeichner von Professor Fränkel, als auch der Spannungsmesser von Ingenieur Balke während der Dauer der Belastung bis zur Elasticitätsgrenze angebracht. Beide Vorrichtungen waren mit einem Schutzdach versehen und wurden nach Erreichung der Elasticitätsgrenze entfernt.

Während der fortschreitenden Belastung wurden die einzelnen Abschnitte derselben durch photographische Aufnahmen festgelegt und zwar wurden:

1. der Ueberbau auf der Gleitbahn zum Überschieben auf die Versuchssäule fertig,
2. der Ueberbau auf den Versuchssäulen lagernd und mit den oben beschriebenen Vorkehrungen ausgerüstet vor Aufbringen der ersten Last,
3. der Ueberbau nach Aufbringen derjenigen Last, welche eine Spannung von 1600 kg in den Mittelfeldern rechnungsgemäß verursacht, also nach Erreichung der Elasticitätsgrenze (Bl. 44), und schließlich
4. der Ueberbau nach erfolgtem Bruch sowohl in der Längs- als auch in der Quersicht (Abb. 1) photographisch aufgenommen.

V. Die Verteilung der Bruchlast auf der Brücke.

Nach den oben angestellten Berechnungen waren, um einen Bruch der Hauptträger herbeizuführen (bei 5500 kg/qcm Beanspruchung der Gurtungs-Querschnitte) 124,9 kg Last f. d. cm Träger oder aus 2-124,9-3013,4 = rund 753 Tonnen erforderlich.

Um die Hauptträger bis zur Elasticitätsgrenze zu beanspruchen, (letztere bei 1600 kg f. d. qcm des Querschnitts der Gurte angenommen) waren $\frac{8 \cdot 1600 \cdot 42730}{3013,4} = 60,23$ kg f. d. cm

Träger oder rund 12 Tonnen f. d. m Brücke erforderlich, oder nach Abzug des Eigengewichts mit 7,10 kg f. d. cm Träger 2-53,0-3013,4 = 320 t f. d. Ueberbau.

Da, wie schon oben erwähnt, die ganze Breite der Fahr- bahn zwischen den Verticalen wegen der vorhandenen Ver- steifungswinkel nicht zur Lagerung der anteren Lasten benutzt werden konnte, so wurde auf durchgesteckten Schienenbündeln ein Theil der Schienenlast außerhalb der Träger, aber auf den Schwellenträgern aufliegend gelagert.

1. Verteilung der Lasten bis zur Erreichung der Elasticitätsgrenze. Das Gewicht der zur Belegung benutzten 6,59 m langen, alten Eisenbahnschienen wurde, durch Verwiegen von 53,0 Schienen, zu 233 kg für die Schiene festgestellt. Die Gesamtlast, welche zur Erreichung der Elasticitätsgrenze aufzubringen war, betrug nach obigem 320 t. Dieselbe wurde verteilt:

- a) in die Querlage der erwähnten Schienenbündel
mit 4-48 = 192 Schienen zu 233 kg . . = 44,74 t,
b) in 8 Schienenstapel außen
mit 3-65 = 520 Schienen zu 233 kg . . = 121,16 t,
c) in 4 Schienenstapel innen
mit 4-155 = 620 Schienen zu 233 kg . . = 144,46 t,
d) in 40 Schienen einer oberen Querlage zu 233 kg = 9,32 t
zusammen 1372 Schienen = 319,68 t.

Die für eine solche Schienenlast zu erwartende Einsenkung der Hauptträger in der Mitte (Durchbiegung) war als innerhalb der Elasticitätsgrenze liegend zu $f = (0,8 \text{ bis } 1,0) \cdot \frac{R^2 \cdot l^3}{E \cdot q \cdot i}$
= (0,8 bis 1,0) $\frac{1600^2 \cdot 1678286}{2000000 \cdot 180000} = 9$ bis 12 cm berechnet.

In der Wirklichkeit aber betrug die (Durchbiegung) Senkung in der Trägersmitte nach Aufbringung der oben bezeichneten Schienen nur 5 cm (siehe auch umstehende Tabelle 6 der beobachteten Senkungen der Knotenpunkte).

2. Verteilung der Last bis zum Bruch. Nachdem die Schienenstapel auf der Brücke eine solche Höhe erreicht hatten, daß die Versteifungswinkel zwischen Verticalen und

Querträgern nicht mehr hinderlich waren, konnte eine Ver- breiterung der Schienenpackung zwischen den Hauptträgern im Innern der Brücke vorgenommen werden. Für diese weitere Verteilung der Schienenlast war die Annahme gemacht worden, daß ohne Gefahr für die im Innern der Brücke mit dem Ver- legen der Schienen beschäftigten Arbeiter $\frac{1}{5}$ der Gesamt- bruchlast also $\frac{1}{5} \cdot 753$ t in Schienen aufgetragen werden sollten. Es wurde daher die bereits angeordnete obere Querlage von 40 Stück Schienen durch Zwischenlegen von weiteren 122 Stück Schienen verstärkt. Auf diese verstärkte obere Querlage sollten alsdann in oberen Längslagen 4 Schienenstapel zu je 272 Stück Schienen aufgebracht werden (Abb. auf Bl. 45). Diese 272-4 = 1088 Stück und die 122 Stück der oberen Querlage hätten alsdann rund 1210 Stück Schienen oder 1210-233 = 282 t ergeben. 282 t + 320 t (der bereits zur Erreichung der Elasticitätsgrenze aufgetragenen Schienen) sind aber = 602 t = $\frac{1}{5}$ der Ge- samtbruchlast.

Das Aufbringen weiterer Schienen über die Elasticitäts- Grenze hinaus wurde in Längslagen fortgesetzt. Am 8. November Mittags 2 Uhr waren in 4 Stapeln über der oberen verstärkten Querlage 4-230 = 920 Stück Schienen aufgebracht.

Es lagerten demnach auf der Brücke

1. untere Querlage der Schienenbündel (216) =	192 Stück,
2. Belastung bis zur Elasticitätsgrenze . . .	= 1180 "
3. in der verstärkten oberen Querlage . . .	= 122 "
4. oberhalb der oberen Querlage . . .	= 920 "
	zusammen 2414 Stück

oder rund 562,5 t.

Bei dieser Schienenlast trat der Bruch des Ueberbaus ein.


VI. Verhalten des Ueberbaus während der Belastung.

Nach Aufbringen der unteren Querlage von 48 Schienen- bündeln gewannen die anfänglich schlaff und bei den herrschen- den starken Winde sich bewegenden Diagonalen allmählich Span- nung, deren Anwachsen mit wachsender Last sich durch immer heller werdenden Klang beim Anschlagen erkennen liefs. Die zunehmenden Einsenkungen der Knotenpunkte wurden jedesmal nach dem Einbringen voller Lastschichten, nach dem Aufbringen der Lasten bis zur Elasticitätsgrenze und weiter bis kurz vor dem unerwartet eintretenden Bruch abgelesen und verzeichnet (vgl. Tab. 6). Aus den Linienzügen, welche die mit den Ober- gurtpunkten verbundenen Stahlstifte auf den Zinktafeln beschrieben, liefs sich alsbald bei diesen Trügertheilen die Neigung zum Ein- biegen erkennen sowie der auf diese Bewegung ausgeübte Ein- flufs, wenn wegen des Beförderungsgleises die Schienen nicht gleichmäfsig zu beiden Seiten der Brückenachse eingebaut werden konnten, und dadurch ein Hauptträger mehr belastet wurde wie der andere.

Die Walzfeder und Risse in den einzelnen Wandgliedern (Tabelle 2) wurden unausgesetzt beobachtet, zeigten aber keinerlei Veränderungen, ebenso wurde an den Auflagern keine auffallende Erscheinung beobachtet.

Bis zur Erreichung der Elasticitätsgrenze blieben auch die Senkungen der Knotenpunkte (Tabelle 6) in engen Grenzen, von da ab aber entsprechend der größeren Schienenzahl in den oberen einzelnen Schichten der Stapel wurden dieselben beträch- tlicher. Bis zum Vormittag des 8. November 11 $\frac{1}{2}$ Uhr, als Mittagspause für die Arbeiter gemacht wurde, zeigte sich nichts, was darauf hätte schließen lassen, daß alsbald der Bruch des

Tabelle 6.

Tag	Träger	Gurt	Ablesung durch	Einsenkungen der Knotenpunkte									Bemerkungen und Angabe der Lasten
				1	2	3	4	5	6	7	8	9	
				Millimeter									
Am 2. November erfolgten die Ablesungen Nachmittags 4 Uhr bei + 6° Cels. und lebhafter Luft.	Rechts	Unten	Instrument	—	4	4	6	8	9	10	8	—	 <p>Auf der Brücke lagerten 216 St. Schienen, davon 192 St. für die Trägerbelastung rechnen 192 - 233 — 44,74 t.</p>
			Maßstab	1	4	4	6	6	5	5	3	0,5	
			Mittel	1	4	4	6	7	7	7,5	5,5	0,5	
		Oben	Instrument	—	3	2	5	4	6	6	3	—	
			Maßstab	1	2	2	3	3	5	5	3	0,5	
			Mittel	1	2,5	2	4	3,5	5,5	5,5	3	0,5	
	Links	Unten	Instrument	—	3	5	7	5	3	3	2	—	
			Maßstab	1	2	2	6	5	3	3	2	0,5	
			Mittel	1	2,5	3,5	6,5	5	3	3	2	0,5	
		Oben	Instrument	—	3	5	7	5	3	3	2	—	
			Maßstab	1	2	4	5	5	3	3	2,5	1,5	
			Mittel	1	2,5	4,5	6	5	3	3	2,5	1,5	
Am 3. November erfolgten die Ablesungen Nachmittags 3 Uhr bei + 10° Cels. und leicht bewegter Luft.	Rechts	Unten	Instrument	—	11	13	20	22	22	21	16	—	Aufbringen der 8 äußeren Schienestapel von je (9 + 11 + 13 + 15 + 17) = 65 St. 8 · 65 = 520 Stück Schienen.
			Maßstab	1,5	11	13	20	20	20	14	10	1,0	
			Mittel	1,5	11	13	20	21	21	17,5	13	1,0	
		Oben	Instrument	—	12	15	21	22	23	21	14	—	
			Maßstab	1,5	13	15	23	21	20	16	9	1,0	
			Mittel	1,5	12,5	15	22	21,5	21,5	18,5	11,5	1,0	
	Links	Unten	Instrument	—	10	16	21	19	22	18	14	—	
			Maßstab	1,0	10	17	22	21	21	17	12	1,5	
			Mittel	1,0	10	16,5	21,5	20	21,5	17,5	13	1,5	
		Oben	Instrument	—	9	16	19	22	20	17	12	—	
			Maßstab	1,0	10	17	23	23	22	17	10	1,5	
			Mittel	1,0	9,5	16,5	21	22,5	21	17	11	1,5	
Am 5. November. Die Ablesungen erfolgten, um das Nachwirken während der Nacht abzuwarten, am 6. November Morgens 8 Uhr bei + 6° Cels. und bewegter Luft.	Rechts	Unten	Instrument	—	18	21	32	35	32	26	15	—	Aufbringen der Innenstapel, die Last lag um 500 mm mehr nach dem rechten Träger wegen des Gleises. 4 · 69 = 276 Stück Schienen.
			Maßstab	2,5	16	24	32	34	32	25	16	2,0	
			Mittel	2,5	17	22,5	32	34,5	32	25,5	15,5	2,0	
		Oben	Instrument	—	18	22	32	34	32	25	17	—	
			Maßstab	2,5	18	24	36	34	32	25	17	2,0	
			Mittel	2,5	18	23	34	34	32	25	17	2,0	
	Links	Unten	Instrument	—	14	24	32	30	32	25	17	—	
			Maßstab	2,0	15	24	32	33	29	24	14	1,5	
			Mittel	2,0	14,5	24	32	31,5	30,5	24,5	15,5	1,5	
		Oben	Instrument	—	14	24	28	31	29	24	16	—	
			Maßstab	2,0	14	24	32	33	33	25	16	1,5	
			Mittel	2,0	14	24	30	32	31	24,5	16	1,5	
Am 7. November. Ablesungen erfolgten 8 Uhr Vormittags bei + 5° Cels. und leicht bedecktem Himmel.	Rechts	Unten	Instrument	—	20	31	44	48	47	37	20	—	Aufbringen des Restes der Innenstapel 4 · 80 = 344 Stück und der oberen Querlage 40 „ Zus. 384 Stück.
			Maßstab	2,5	22	32	43	46	43	33	21	2,0	
			Mittel	2,5	21	31,5	43,5	47	45	35	20,5	2,0	
		Oben	Instrument	—	19	32	44	48	48	37	21	—	
			Maßstab	2,5	24	32	47	46	43	33	22	2,0	
			Mittel	2,5	21,5	32	45,5	47	45,5	35	21,5	2,0	
	Links	Unten	Instrument	—	21	35	46	47	50	38	25	—	
			Maßstab	2,5	22	36	48	50	46	38	22	2,0	
			Mittel	2,5	21,5	35,5	47	48,5	48	38	23,5	2,0	
		Oben	Instrument	—	21	36	45	49	46	38	25	—	
			Maßstab	2,5	22	36	49	50	51	40	23	2,0	
			Mittel	2,5	21,5	36	47	49,5	48,5	39	24	2,0	

Tag	Träger	Gurt	Ablesung durch	Einsenkungen der Knotenpunkte									Bemerkungen und Angabe der Lasten
				1	2	3	4	5	6	7	8	9	
				Millimeter									
Am 8. November. Ablesungen erfolgten Vormittags 7 1/2 Uhr bei + 2° Cels. und heiler, stiller Luft.	Rechts	Unten	Instrument	—	27	47	67	69	66	51	31	—	Aufbringen der Querlage . . . 122 Stück 4. Stapel à 76 Stück . . . 304 „ Zus. 426 Stück.
			Maßstab	2,5	33	49	65	71	66	50	32	2,5	
			Mittel	2,5	30	48	66	70	66	50,5	31,5	2,5	
		Oben	Instrument	—	28	48	67	69	66	49	28	—	
			Maßstab	2,5	33	50	70	71	68	50	33	2,5	
			Mittel	2,5	30,5	49	68,5	70	67	49,5	30,5	2,5	
	Links	Unten	Instrument	—	28	51	63	67	63	49	28	—	
			Maßstab	2,5	30	50	64	68	62	50	29	2,5	
			Mittel	2,5	29	50,5	63,5	67,5	62,5	49,5	28,5	2,5	
		Oben	Instrument	—	28	52	66	70	60	48	28	—	
			Maßstab	2,5	30	50	65	68	67	51	31	2,5	
			Mittel	2,5	29	51	65,5	69	63,5	49,5	29,5	2,5	
Am 8. November. Ablesungen erfolgten Vormittags 10 1/2 Uhr bei + 6° Cels. und heiler, milde bewegter Luft.	Rechts	Unten	Instrument	—	33	54	75	86	78	60	35	—	Stapel 440 St. Schienen.
			Maßstab	2,5	38	60	80	89	82	62	38	2,5	
			Mittel	2,5	35,5	57	77,5	87,5	80	61	36,5	2,5	
		Oben	Instrument	—	33	55	75	86	78	58	32	—	
			Maßstab	2,5	38	60	85	90	84	62	38	2,5	
			Mittel	2,5	35,5	57,5	80	88	81	60	35	2,5	
	Links	Unten	Instrument	—	36	63	86	90	89	68	43	—	
			Maßstab	2,5	36	65	86	94	86	67	40	2,5	
			Mittel	2,5	36	64	86	92	87,5	67,5	41,5	2,5	
		Oben	Instrument	—	36	62	88	93	86	65	42	—	
			Maßstab	2,5	36	65	88	94	91	67	44	2,5	
			Mittel	2,5	36	63,5	88	93,5	88,5	66	43	2,5	
Am 8. November. Ablesungen fanden statt um 2 Uhr Nachm., nachdem sich eine Verdünnung in Obergurt zeigte.	Rechts	Unten	Instrument	—	—	—	91	99	93	68	36	—	Es wurden noch aufgebracht 176 Stück Schienen.
			Maßstab	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
			Mittel	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
		Oben	Instrument	—	—	—	91	99	94	68	41	—	
			Maßstab	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
			Mittel	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	Links	Unten	Instrument	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
			Maßstab	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
			Mittel	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
		Oben	Instrument	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
			Maßstab	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
			Mittel	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
Rechts	Unten	Instrument	—	—	—	—	—	—	—	—	—	176 · 233 = . . . 41,01 t hierzu wie oben . . . 521,46 t Zus. 2438 Schienen = 562,47 t	
		Maßstab	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
		Mittel	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
	Oben	Instrument	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
		Maßstab	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
		Mittel	—	—	—	—	—	—	—	—	—		

Ueberhaus erfolgen würde. Es wurde vor Verlassen der Versuchsstelle die Brücke in allen Theilen genau untersucht, auch noch nach Vollendung der zweiten Schienenschicht über der oberen Querlage eine Messung der Knotenpunkte-Senkungen ausgeführt, welche zwar eine rasche Zunahme der Durchbiegung ergab, aber keinerlei Anhalt zu der Annahme baldigen Bruches bot. Eine weitere eingehende Prüfung des Ueberhaus wurde vorgenommen, als nach Beendigung der Mittagspause um 1 Uhr die Arbeit des Schienenanbringens wieder begann. Auch diese Prüfung ließ Anzeichen eintretender Ueberlastung der Brücke nicht erkennen. Trotzdem schien eine verdoppelte Aufmerksamkeit bei Näherung der Belastung an die Bruchgrenze dem Unterzeichneten angezeigt, und nach Verlauf einer Stunde wurde eine wiederholte genaue Prüfung der Hauptträger vorgenommen, zumal die Einsenkungen in der Mitte des linken Trägers sich immer deutlicher ausprägten je mehr Schienen auf die Brücke gelagert

wurden. Beim Abflachen der Obergurte, deren Ausbiegung wohl erwartet werden konnte, wurde bei dieser Prüfung ein leichtes Ausbauchen des linken Hauptträgers zwischen den Knotenpunkten 5 und 6 wahrgenommen, so daß es angezeigt erschien, die Arbeiter, welche (etwa 20 Mann) auf der Brücke mit Einstapeln der Schienen beschäftigt waren, von der Brücke zurückzuziehen.

Es wurde demnach durch Nachzählen auf der Brücke ermittelt, daß bis zur Erreichung der geplanten rechnungsmäßigen $\frac{1}{4}$ Bruchlast, wenn die Gleise der Beförderungsbahn mit in Anrechnung gebracht wurden, noch 170 Stück Schienen fehlten; ferner wurde durch Schnuranlegung festgestellt, daß der Ausschlag der Ausbauchung im Mittelfelde des linken Hauptträgers von der Geraden 26 mm betrug. Sofort wurde jedes weitere Betreten der Brücke untersagt, und nochmals die Einsenkung der Knotenpunkte durch Messung ermittelt. Diese

Feld 4. Bruch der inneren Gegendiagonale im obersten Niet der Anschlußlasche. Alte Anbrüche vorhanden, Bruchstelle wenig schief. KrySTALLINISCHE Einlagerungen mit Schlackeneinlagerungen. Verticale IV zeigt eine Verbiegung in der Trägerebene am Anschluß der Dreiecksaussteifung nach oben gegen Feld 5 unter Bruch des dem 4. Felde zugekehrten inneren Saumwinkel-

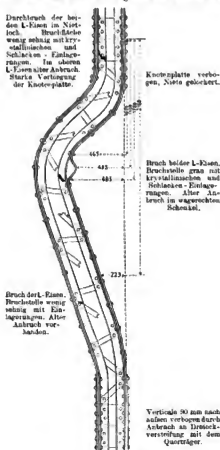


Abb. 13. Linker Träger.

eisena. Der Schenkel desselben, welcher am Stieg der Verticalen anliegt, zeigt bereits alten Bruch, welcher aber früher unentdeckt geblieben ist. —

Feld 5. Starke Ausbauchungen der Diagonalen ohne Bruch derselben. Ausknicken des Obergurtes nach außen wie in besonderer Zeichnung dargestellt (Abb. 13).

Feld 6. Starke Ausbauchungen der Diagonalen.

Feld 7. Wie vor.

Feld 8. Nichts zu bemerken, nur zeigte der obere Theil des Gufkörpers unter Aufkippung der Walze eine geringe Schiefstellung.

3. Fahrbahn.

Weder an den Querträgern, noch an den Schwellenträgern wurden nach dem erfolgten Bruch irgendwelche besondere Veränderungen wahrgenommen; trotz der sehr bedeutenden aufreihenden Last ließ sich eine Durchbiegung der Schwellenträger nicht mit dem Auge erkennen. Es zeigte sich auch nach erfolgtem Bruch, daß die gesamte Bruchlast lediglich auf den Schwellenträgern auflag; es war überall Luft zwischen den zur Verhütung eines Kippens der Last eingehauten Hilfschienen und der unteren Schienen-Querlagern vorhanden.

4. Allgemeines.

Abgesicherte Niede wurden an keiner Stelle des Ueberbaues vorgefunden. Wo Nietverbindungen zerstört waren, sind die Nietlöcher ausgerissen oder aufgespalten. Auf denjenigen Theilen der Obergurte, welche einer starken Biegung beim Ausknicken ausgesetzt waren, erschien der Oelfarbenanstrich auf größeren Flächen abgeblättert. — Obwohl eine besonders sorgfältige Unterhaltung des Brückenanstrichs nicht angenommen werden kann, zeigte das Eisen doch auf allen freigelegten Flächen eine schöne blanke Walzhaut und nirgends eine Spur von Rost.

Die Haarrisse in den Untergurtheilen zeigten auch nach dem Einknicken der Mittelfelder des Obergurtes und dem Durchhang des Untergurtes keinerlei Veränderungen, ein Öffnen derselben ist auch beim Zusammenbruch nicht eingetreten.

VIII. Vorläufige Ergebnisse des Versuches.

Als Hauptergebnis des Versuches ist wohl die gewonnene Ueberzeugung anzusehen, daß das Eisen der Brücke, trotz seiner vielfachen Mängel und Schäden, noch in stande war, eine erheblich größere Beanspruchung aufzunehmen, als wie sie durch den Betrieb bedingt war. Auf der Brücke lagerten beim Einbruch rund 562,5 Tonnen Schienen, das ergibt für das am Hauptträger 93,5 kg oder einschließlich des Eigengewichts 93,5 + 7,10 = 100,6 kg Gesamtbelastung. Dieser Belastung entspricht eine Beanspruchung der Träger-Mitte, wenn in die bereits benutzte Formel:

$$KW = \frac{P \cdot l^2}{8}$$

$p = 100,6$ und $W = 42730$ eingesetzt wird,

$$K = \frac{100,6 \cdot 3013,4}{8 \cdot 42730} = \text{rd. } 2672 \text{ kg/qcm.}$$

Die Schwäche des Ueberbaues lag also nicht in der Beschaffenheit des Eisens, sondern in der Bauart des Obergurtes, der gegen Ausknicken nicht steif genug gebildet war. Das zwischen beiden Querschnittshälften angeordnete Gitterwerk hat ein Ausknicken des Gesamtgurtes zwischen zwei Knotenpunkten nicht verhindert. Ferner dürfte erkannt sein, daß aus der Einbiegung des Ueberbaues unter der Last (Durchbiegung) kein sicherer Schluss auf die Tragfähigkeit desselben gemacht werden kann. Die Durchbiegungen der Hauptträger-Mitten waren im Verhältnis zu den auflagernden Lasten nur gering, es konnte aus den Maßen derselben ein Zusammenbrechen der Brücke nicht gefolgert werden, und so ist dasselbe in der geschilderten Weise überraschend schnell eingetreten. Die Bewegungen der Obergurte während der fortschreitenden Belastung sind aus den Zeichnungen, welche die Stahlteile auf den Zinktafeln gemacht haben, zu erkennen. Auf Bl. 45 sind in verzerrem Maße diese Bewegungslinien der Obergurte bezogen auf die ursprünglichen Trägerachsen und auf die verschiedenen Belastungsschnitte angezeichnet. Die Linien lassen erkennen, daß nicht auf der ganzen Trägelänge ein Einbiegen aller oberen Knotenpunkte lediglich nach Innen, sondern vielmehr zum Theil nach Außen stattgefunden hat, und zwar sind für den rechten Hauptträger die Ausbiegungen nach Außen an den betlichen Knotenpunkten, für den linken Hauptträger dagegen an den westlichen Knotenpunkten eingetreten. — Wenn auch während der Belastung das Aufbringen der Lasten nicht immer genau

gleichmäßig auf beiden Seiten der Brückenachse (wegen der Beförderungseise) stattfinden konnte, und schiefe Belastungsarten die Bewegungen der Obergurtpunkte beeinflusst haben mögen, so ist doch deutlich zu erkennen, daß diese Aufwölbungen in der Schiefe der Brücke ihre Ursache haben, denn selbst in den letzten Belastungsabschnitten, wo die Schienen genau symmetrisch zur Brückenachse lagerten, haben solche Bewegungen nach aufsen stattgefunden. — Dieselben finden ihre Erklärung darin, daß z. B. der Knotenpunkt 2 des rechten Hauptträgers mit dem Knotenpunkte 1 des linken Hauptträgers rechtwinklig durch den Querträger verbunden ist. Knotenpunkt 1 ist zugleich Auflagerpunkt und daher als fest anzusehen, während Knotenpunkt 2 nach unten sich durchbiegen mußte; es hat auf diese Weise die ganze Fahrbahn eine windschiefe Fläche bilden müssen, wie sich solches auch nach Entlastung des Ueberbaues durch den Augenschein deutlich erkennen ließe. — Wäre der Ueberbau ein gerader gewesen, so würden die Aufwölbungen der Obergurte wahrscheinlich nicht eingetreten, vielmehr lediglich Einbiegungen der oberen Knotenpunkte nach Innen beobachtet sein.

Auch nach Entlastung hat eine genaue nochmalige Untersuchung der Brücke stattgefunden. Weitere Beschädigungen, als wie sie unmittelbar nach dem Bruch festgestellt wurden, sind dabei aber nicht wahrgenommen. Bemerkenswert muss noch werden, daß nach Entlastung des Ueberbaues ein Heben der Knotenpunkte an beiden Seiten der Brückenmitte bei beiden Hauptträgern eintrat, so daß die Schwellenstapel unter den Untergurt-Knotenpunkten frei wurden und entfernt werden konnten. Die Knotenpunkte an beiden Seiten der eingeklinkten Obergurtfelder blieben zwar auf den Unterlagen aufliegen, ließen aber auch eine geringe Lockerung der in die Schwellenstapel eingeschnittenen Kanten der Gurtplatten erkennen. —

Aus den Gliedern der Hauptträger und der Fahrbahn des belasteten Ueberbaues sind nach Entlastung dieselben — und zwar sowohl aus den rechnungsgemäßen als stärksten als auch aus den am schwächsten beanspruchten Theilen — Probestäbe herausgenommen, welche einer weiteren Untersuchung durch Zerreiß- und mikroskopische Proben unterzogen werden sollen. Diese Untersuchungen sind noch nicht abgeschlossen, und muß über Bekanntgabe dieser Ergebnisse weiteres vorbehalten bleiben.

IX. Arbeitsleistungen und Kosten.

Zum Heranschaffen der in durchschnittlicher Entfernung von 50 m auf dem Bahnkörper liegenden Schienenmassen an und auf die Brücke wurden vier Schmalspurwagen von 0,5 m Spurweite — wie sie für Erdbeförderung gebräuchlich sind — benutzt. Von den eisernen Untergestellten der Wagen waren die Kästen und Bügelrichtungen, welche das Kippen der letzteren ermöglichen, entfernt und quer auf den Rahmen drei kurze kieferne Lagerhölzer zum Aufliegen der Schienen befestigt. — Der Anzahl der Wagen entsprechend waren Arbeitergruppen gebildet, deren zwei das Heranschaffen der Schienen vom Bahnkörper an das auf Schwellenstapel neben dem Bahndamm her-

gestellte Schmalspurgleis, das Aufladen der Schienen auf je einen Wagen und das Heranfahren derselben bis auf die Rampe, welche zur Brücke führte, besorgten. Hier wurden die beiden Wagen von den beiden anderen Arbeitergruppen übernommen, welche dieselben auf die Brücke förderten, dort entladen und die Schienen planmäßig verlegten. Nach Entladung der Wagen wurden dieselben von den Arbeitern auf der Brücke zurückbefördert und am Fusse der Rampe ausgesetzt, um den inzwischen wieder beladenen beiden Wagen den Durchgang zu gestatten.

Zwei Mann konnten einen Wagen sehr bequem aus dem Gleise heben und wieder einsetzen. Auf je einen Wagen wurden sechs Stück Schienen geladen, sodafs bei jeder Fahrt zwölf Stück Schienen auf die Brücke gelangten und dort eingebaut wurden. Der Einbau erfolgte jedesmal von beiden Enden des Ueberbaues aus gleichmäßig nach der Brückenmitte.

Das Verändern der Gleise, Heben der Anfahrtsrampe entsprechend der wachsenden Anzahl der Schienenschichten auf der Brücke, wurde von denselben Arbeitern gemeinschaftlich besorgt und erforderte verhältnismäfsig viel Zeit. Trotzdem wurde folgende Arbeitsleistung erreicht: Gearbeitet wurde von Morgens 7 $\frac{1}{2}$ bis 11 $\frac{1}{2}$ Uhr und Nachmittags von 1 bis 5 Uhr ohne Pausen, also für den Tag 8 Stunden. Am 3. November wurde mit Aufbringen der Schienen begonnen, es wurden von 24 Mann in 5 Arbeitsstunden die sämtlichen 216 Stück Schienen der unteren Querlage aufgebracht. Lohnzahlungen halber musste frühzeitig Feierabend gemacht werden. Am 3. November wurden die sämtlichen 520 Stück Schienen der aufsen lagernden Schienenstapel von 24 Mann in 6,5 Arbeitsstunden aufgebracht und verlegt, und die Gleise verändert. Im übrigen wurden die Arbeiter mit Aufräumarbeiten beschäftigt. Am 5. November wurden die Gleise verändert, aufsen abgebrochen und in dem Inneren der Brücke verlegt, es wurden ausserdem 276 Stück Schienen der unteren Innenstapel von 24 Mann in 8 Stunden Gesamt-Arbeitszeit aufgebracht. Am 6. November wurden die an den unteren Innenstapeln noch fehlenden 384 Stück Schienen von 34 Mann in 8 Arbeitsstunden aufgebracht, ausserdem das Gleise verändert und gehoben. Am 7. November wurde die obere Schienenquerlage und ein Theil der oberen Innenstapel mit zusammen 426 Stück Schienen von 34 Arbeitern in 8 Arbeitsstunden aufgebracht und verlegt, ausserdem das Gleise verändert und gehoben.

Am 8. November wurden bis Nachmittags 2 Uhr 616 Stück Schienen der oberen Innenstapel von 34 Arbeitern in 5 Arbeitsstunden aufgebracht und verlegt. Eine Veränderung von Gleisen fand nicht statt. Um 2 $\frac{1}{4}$ Uhr erfolgte der Einbruch des Versuchsüberbaues. Die Gesamtkosten des Versuches, einschließlich Herstellung der Versuchssteller, Abschneiden des Ueberbaues auf dieselben, der Belastungsarbeiten, der photographischen Aufnahmen, des Herausnehmens von Probestäben aus dem Ueberbau nach erfolgtem Versuche, haben rund 6600 Mark betragen.

Blumenthal,

Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Der Hafen von Harburg.

(Schluß.)

(Mit Plänen auf Blatt 16 bis 18 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

5. Die Süderelbe.

In frühester Zeit bildete die alte Süderelbe und das Köhlthede die Hauptstraße für die von der Unterelbe nach Harburg segelnden Schiffe. Das Fahrwasser dieser Elbarne war jedoch ohne umfangreiche Verbesserungsarbeiten nicht frei zu halten; die fortwährenden Versandungen waren so bedeutend, daß eingemauerten tiefebogende Schiffe selbst während der Fluth diese Wasserstraßen nicht mehr zu benutzen vermochten. Es wurde daher das Augenmerk auf die Verbesserung des Köhlbrandes gelenkt, bis zu dessen unterer Abmündung Hamburg um seiner selbst willen gezwungen ist, das Fahrwasser der Unterelbe in gutem Zustande zu erhalten. Nach jahrelangen Verhandlungen wurde in dem am 24. Juni 1868 zwischen Preußen und Hamburg abgeschlossenen Köhlbrand-Verträge die Breite des Fahrwassers auf 57,5 m und seine Tiefe auf 2,87 m unter Orts-Null festgesetzt. Zur Bewältigung der nothwendigen, sehr erheblichen Baggerarbeiten wurden 1869 zwei Dampfbugger beschafft, von denen einer mit 30 Nenn-Pferdekraften 198 000 \mathcal{M} , und der andere von 12 Nenn-Pferdekraften 48 000 \mathcal{M} kostete. Im oberen Theile des Köhlbrandes und in der Süderelbe vom Köhlbrand bis nach Harburg war bereits zu Anfang dieses Jahrhunderts mit dem Bau von Buhnen begonnen worden. 1829 wurden die ersten Buhnen am linksseitigen Elbufer vor Lauenbruch und Altenwerder angelegt. Ein regelrechter Auslauf der Buhnenanlage am linksseitigen und am rechten Elbufer fand 1850 bis 1853 statt. Die Buhnen erhielten eine Kronenbreite von 1,17 m und seitlich wie an dem Kopfe eine einfache Böschung.

Die mittlere Fluthgröße beträgt bei

Harburg	1,54 m
Altenwerder	1,77 "
Köhlbrandmündung	2,02 "
Norder-Elbe (St. Pauli)	1,94 "

Der Eintritt der Fluth findet unter gewöhnlichen Verhältnissen in Harburg 25 bis 30 Minuten später als im Hamburger Hafen statt. Die wirkliche Fluthzeit dauert im Mittel $4\frac{1}{4}$ Stunde, während das Fallen oder die Ebbezeit $8\frac{1}{4}$ Stunde währt. Zur weiteren Verbesserung der Zufahrt zum Harburger Hafen wurde 1882 bis 1885 ein Entwurf zur Vertiefung des Fahrwassers der Elbe zwischen Harburg und Neuhoof in Verbindung mit der Anlage von Parallelwerken zwischen den Buhnenköpfen und dem Ausbau der Buhnenköpfe mit vierfacher Anlage zur Ausführung gebracht. Hierdurch wurde ein 60 m breites Fahrwasser geschaffen, dessen Sohle 3,50 m unter Harburger Null liegt. Eine weitere Verbreiterung auf 70 m wurde 1886 bewirkt.

Am rechten Elbufer ist die Vorderkante der Krone der Parallelwerke 5 m gegen den äußersten Kantaun der Buhnenköpfe zurückverlegt worden, damit der Stromangriff gegen diese Werke geschwächt wurde, und diese in leichter Bauart angelegt werden konnten. An dem linken Ufer war es in der Nähe von Lauenbruch zur Verminderung der Baukosten nothwendig, die Vorderkante der Parallelwerke sogar 8 m

hinter dem äußersten Kantaun der Buhnenköpfe anzulegen. Die 2 m breite Krone der Parallelwerke liegt 0,6 m über Orts-Null. Die Herstellung der Werke erfolgte bis 1,5 m unter Orts-Null aus Senkstücken, darüber aus Packwerk; die stromseitige Böschung ist 1 : 3 geneigt; landseitig legt sich der Hinterfüllungsboden gegen die senkrechte Packwerkswand. Nach Maßgabe der hierfür zur Verfügung stehenden Mittel sollen diese Parallelwerke allmählich bis auf 1,10 m über Orts-Null erhöht werden, womit im Rechnungsjahre 1888/89 der Anfang gemacht worden ist.

Oberhalb Harburg sind die Buhnenanlagen der Süderelbe sowie der im Wasserlaufkreis Harburg belegenen Strecke der ungetheilten Elbe vollkommen ausgebaut. Das Fahrwasser ist daselbst 50 m breit und 1,75 m tief.

Vor dem Dorfe Over, unmittelbar unterhalb der Seeemündung — vgl. den Übersichtsplan Blatt 16, Lageplan von 1848 — war das Bett der Elbe um mehr als 100 m zu schmal. In Folge dessen hatten sich daselbst Wassertiefen bis zu 12 m unter Orts-Null gebildet, und es wurden die Stromwerke in ungewöhnlich starkem Maße angegriffen. Man durchbaute den Strom daher mit Grundschnellen und unterstützte den sich dann am rechtsseitigen Ufer bildenden Abbruch durch Abgrabungsarbeiten. Bei dieser Bauausführung, welche 100 000 \mathcal{M} Kosten verursachte, sind Senkstücke von 35,0 - 20,0 = 700 qm Grundfläche und 2,5 m Stärke, also von 700 · 2,5 = 1750 cbm Rauminhalt zum Versenken gekommen, ein Verfahren, welches ohne kostspielige Gerüste nur im Ebbe- und Fluthgebiet möglich ist.

Die Unterhaltungs- und Neubau-Kosten der Elbstrombauten im Wasserlaufkreis Harburg betragen jährlich etwa 230 000 \mathcal{M} . Einen Nachweis der bürgerlichen Bauthätigkeit in der neueren Zeit giebt die umstehende Zusammenstellung.

6. Der Reierstieg.

Der Reierstieg bildet eine fast geradlinige, 7,6 km lange Wasserverbindung zwischen der Norder- und Süder-Elbe. Bei nicht zu ungünstigem Wasserstande wurde diese Wasserstraße regelmäßig für den Verkehr zwischen Harburg und Hamburg benutzt. Zu Beginn des achtzehnten Jahrhunderts bestand im Reierstieg etwa 1,5 km unterhalb der Einmündung der Reethe ein Hafen, in welchem ein reger Holzhandel betrieben wurde. Die Hafenanlagen waren jedoch so mangelhaft, daß sich der Verkehr allmählich fortzog und der Hafen gänzlich einging. Während der Reiersteig, soweit er in Hamburgischen Gebiet liegt, stets in einem guten und für Seeschiffe benutzbaren Zustand erhalten wurde, versandete er in seinem übrigen Theil derart, daß nur bei hoher Fluth Schiffe mit geringem Tiefgang denselben durchfahren konnten. Erst seit 1886 verwandte Preußen nicht mehr alle verfügbaren Mittel für die Süderelbe, sondern nahm auch den Ausbau des in seinem Gebiet belegenen Theiles des Reierstieges in Angriff. Auf der 3 km langen Strecke von Harburg bis zur Reethe wurden beide Ufer des Reierstieges mit Parallelwerken versehen, deren Bauart der-

Jahr	Neubauten Gegenstand	Kosten M	Baggerungen Gegenstand	Kosten M	Unterhaltung des Gegensatzes M	Betonung der Elbe M	Befestigung M	Gesamt- Kosten M
1869	Hierin sind enthalten die nach Abschluß des Kohlbrand-Vertrages notwendig gewordenen Arbeiten, insbesondere der Ausbau der rechtsseitigen Buhnen des Kohlbrandes	32 049	Baggerungen im Kohlbrand und in dem Uthoesevande oberhalb Moorwärder	19 791	19 348	920	1075	94 183
1870	—	81 644	—	251 647	9 713	828	1161	374 903
1871	—	30 496	—	157 413	11 254	956	896	201 665
1872	—	61 305	—	167 193	21 142	917	1355	251 912
1873	—	563	—	116 493	44 872	857	1408	264 163
1874	—	7 323	—	62 647	40 279	690	1256	112 193
1875	—	12 390	—	50 800	27 825	923	1032	92 880
1876	—	26 589	—	29 850	45 396	1050	1125	104 010
1877/78	—	76 496	{ Bei Over, Losenbruch und im Kohlbrand	156 405	75 024	1560	1309	312 794
1878/79	—	79 383	—	—	44 280	780	1170	125 613
1879/80	Ausbau der Buhnen-Anlagen oberhalb Harburg	80 127	Im Kohlbrand	76 381	26 919	1275	1224	185 826
1880/81	—	42 864	{ Bei Lauenbruch und Moorburg sowie im Kohlbrand	87 876	27 012	1035	967	160 674
1881/82	—	67 690	Bei Lauenbruch und Moorwärder	67 210	36 573	1245	1142	203 690
1882/83	Ausbau der Buhnen am linken Ufer des Kohlbrandes und Herstellung der Parallelwerke von Harburg bis Neuhof	163 608	{ Bei Moorwärder, im Kohlbrand u. zwischen Harburg und Neuhof wie vor	77 143	49 500	692	1150	292 163
1883/84	Vollendung der Parallelwerke zwischen Harburg und Neuhof	202 229	—	137 843	90 819	984	1149	493 054
1884/85	Herstellung von Parallelwerken vor dem Hamburger Ellernholz- und Anlage eines Liegehafens zu Altenwerder	230 879	{ Bei Moorwärder und zwischen Harburg und Neuhof	131 213	76 720	330	747	430 895
1885/86	—	39 900	{ Verbreiterung der Fahrstraße zwischen Harburg und Neuhof auf 70 m	86 543	75 805	877	738	203 803
1886/87	Correction des Reihestieges einschl. der Baggerungen	149 735	Zwischen Neuland und Neuhof	49 932	87 156	501	726	288 053
1887/88	Degl. sowie Anlage von Grundschwellen in der Elbe vor Over und Erbauung drossel Buhnen im Kohlbrand	90 150	{ Von Bullenhausen bis Neuhof und im Kohlbrand	71 836	98 468	1250	898	262 597
1888/89	Durchdeckung der übermäßig großen Tiefen in der Elbe vor Over mittels Grundschwellen	58 029	Süderelbe und Reihestieg	100 214	102 678	1942	1297	270 160
1889/90	Buhnen in der Elbe vor Over und im Kohlbrand bei Altenwerder	53 374	Süderelbe, Reihestieg u. Kohlbrand	99 088	73 734	1886	1595	232 577
1890/91	Durchdeckung der übermäßig großen Tiefen vor den Elbbuhnen oberhalb Harburg, sowie Herstellung von Buhnen in der alten Süderelbe und im Köhldeich	42 446	{ In der Elbe oberhalb und unterhalb Harburg, im Kohlbrand und im Reihestieg	116 149	61 907	1567	2188	227 287
1891/92	Fortsetzung der Durchdeckungsarbeiten oberhalb Harburg und Verlängerung von Buhnen im Kohlbrand	60 150	—	92 711	75 803	1255	1795	231 664
1892/93	Fortsetzung der vorgenannten Durchdeckungsarbeiten und Herstellung von Buhnen in der alten Süderelbe	39 271	—	75 828	49 506	1396	2206	159 490
			—					8 585 068

Jenen an der Süderelbe gleicht; von der Reethemündung abwärts bis zur Hamburger Grenze wurde der Wasserlauf mit Buhnen ausgebaut. Die Kosten dieser 1887/88 vollendeten Ausführung betragen einschl. der Baggerungen 195 786, M. Der Flußschiffahrtsverkehr entwickelte sich auf dem Reihestieg sehr bald. Nach Beobachtungen, welche während der Baggerung im Reihestieg durch den Baggermeister angestellt worden sind, durchführen den Reihestieg im Juni 1888 238 Schleppdampfer, 52 größere Kähne, 359 Schuten, 53 Ewer und 2 Flöße, insgesamt 704 Fahrzeuge.

Im October 1888 wurde eine regelmäßige Personen-Dampfschiffahrt im Reihestieg zwischen Hamburg und Harburg eingerichtet. Zu diesem Zweck wurde seitens der Königlichen Wasserbauverwaltung unmittelbar oberhalb der vor Harburg am linksseitigen Elbufer bereits vorhandenen Anlandelärchen eine neue Anlandevorrichtung hergestellt, deren Kosten 8000 M. betrugen. Die Unterhaltungsarbeiten im Reihestieg erfordern einschl. der notwendigen Baggerungen jährlich etwa 21 000 M.

Um nun auch den Reihestieg bei niedrigen Wasserständen, welche im Sommer oft unter Null sinken, mit kleinen Schiffen dauernd befahren zu können, soll in nächster Zeit

auf eine Sohlenbreite von vorläufig 25 m eine Vertiefung von 0,9 auf 1,5 m unter Orts-Null ausgeführt werden.

7. Fahrwasserzeichen.

Das Fahrwasser in der Süderelbe oberhalb und unterhalb Harburg und in dem Kohlbrand ist durch schwarze und weiße Tonnen bezeichnet, welche im Winter durch entsprechende Böjen ersetzt werden. Die Unterhaltung dieser Betonung kostet jährlich etwa 1000 M. Zufolge der im Jahre 1887 angeordneten einheitlichen Bezeichnung der Fahrwasser und Untiefen (in den deutschen Küstengewässern¹⁾) ist am 1. April 1889 eine neue Betonung des Fahrwassers von Harburg bis Altona ausgeführt worden, zu welchem Zweck für rd. 1000 M. Tonnen neu beschafft wurden.

Zur nächtlichen Zurechtweisung der Schiffer sind an den Ufern der Süderelbe und des Kohlbrandes je nach dem Laufe des Fahrwassers Signallaternen mit weißem Licht aufgestellt, welche von Sonnenuntergang bis Sonnenaufgang brennen. Auf dem Trennungspunkt zwischen dem Kohlbrand und der Norderelbe befindet sich eine größere Kugellaterne. Im Ganzen sind auf jener Strecke 7 Laternen vorhanden, von denen 3

1) Reichsgesetzblatt vom Jahre 1887, Nr. 32.

von der hamburgischen und 4 von der preussischen Bauverwaltung, welche hierfür jährlich etwa 1000 \mathcal{M} verausgibt, unterhalten werden. Das Fahrwasser des Reiherstieges wird am Tage durch Baken, welche auf den Parallelwerken aufgestellt sind, und während der Nacht durch 5 Laternen gekennzeichnet.

8. Lotsenwesen.

Während es früher dem Belieben der Lotsen der Unterelbe überlassen war, Schiffe von Altona nach Harburg zu geleiten oder dies nicht zu thun, wurde im Jahre 1845 auf Betreiben der Harburger Kaufmannschaft mit den dänischen und hamburgischen Behörden ein Abkommen dahin getroffen, daß die hannoverschen, holsteinischen und hamburgischen Lotsen verpflichtet waren, auf Verlangen Schiffe nach Harburg zu führen. Diese Vereinbarung mußte jedoch bald wieder aufgehoben werden, weil die vorbenannten Lotsen das sich fortwährend ändernde Fahrwasser des Köhlbrandes zu wenig kannten. Für den Verkehr zwischen Altona und Harburg wurden daher seit 1846 besondere Lotsen angestellt, welche sich eine Jolle auf eigene Kosten zu halten haben und verpflichtet sind, von dem Zustand des Fahrwassers der in Betracht kommenden Strecke genau unterrichtet zu sein. Diese Lotsen müssen jedem nach Harburg bestimmten Schiff unterhalb Altona ihren Dienst anbieten. Bis zum Jahre 1862 mußte jedes zu lotsende Schiff, je nachdem es leer oder beladen war und stromab oder stromauf fuhr, für jeden Fuß seines Tiefganges an die Lotsen 4 bis 8 Groschen zahlen. Bei der dann stattgehabten Neuordnung des Lotsenwesens wurde die Zahl der Lotsen auf drei festgesetzt, bald aber auf vier erhöht. Die einkommenden Gebühren werden an den harburger Hafenmeister als den unmittelbaren Vorgesetzten der Lotsen entrichtet, welcher das Geld unter dieselben zu vertheilen hat. Jedem Lotsen ist jedoch regierungsseitig ein jährliches Mindesteinkommen von 1800 \mathcal{M} verbürgt, sodas erforderlichenfalls Zuschüsse aus der Staatskasse zu leisten sind. Für die Strecke zwischen Neumühlen bezw. Hamburg und Harburg sind zur Zeit an Lotsensold von den stromauf fahrenden Schiffen 5,50 \mathcal{M} und von den stromab fahrenden 4,00 \mathcal{M} für jedes Meter Tiefgang zu entrichten. Die Lotsen sind mit vierteljährlicher Kündigung angestellt, tragen ein Dienstschild auf der rechten Brust und sind auf das Zollgesetz eidlich verpflichtet. Die von See kommenden Schiffe gelangen daher, wenn ein Lotse an Bord ist, ohne jede Behinderung seitens der Zollbehörde nach Harburg. Daher kommt es, daß alle zollseitig nicht verschlossenen Schiffe sich dieser Lotsen bedienen, obwohl ein Lotsenzwang nicht besteht.

9. Ballastwesen.

Der Ballastverkehr liegt ausschließlich in den Händen von Unternehmern. Derselbe beschränkt sich hauptsächlich auf das Einnehmen von Baggersand auf den freien Ströme; im Hafen selbst wird aus Mangel an geeignetem Platz nur wenig Ballast eingenommen.

10. Eisverhältnisse.

Noch vor kurzer Zeit war die Elbe bei Harburg in strengen Wintern zwei bis drei Monate lang mit einer festen Eiskecke überzogen. Die Kaufmannschaft bestrebt sich dann, den Wasserweg zwischen Harburg und Hamburg sobald als

irgend möglich eisfrei zu machen. Zu dem im Hafen von der Kaufmannschaft durch Schleppdampfer bewirkten Eisbrecharbeiten leistete der Staat einen jährlichen Zuschuß bis zur Höhe von 1000 \mathcal{M} . Seitdem neuerdings ein geregelter Eisbrechdienst auf der Elbe seitens der Elbstrombauverwaltung mit sieben Eisbrechdampfern und zwei Aviso-Dampfbarkassen betrieben wird, ist die Fahrstraße der Süderelbe und des Köhlbrandes zwischen Harburg und Hamburg für die Schifffahrt dauernd offen gehalten worden. Auch der Harburger Hafen wird durch die staatlichen Eisbrechdampfer für den Schiffsverkehr aufgefrier.

Oberhalb Harburg hingegen bildet sich auf der Elbe bei strengen Frost eine feste Eiskecke, deren Zerstörung durch die Eisbrechdampfer erst in Angriff genommen wird, wenn Aussicht vorhanden ist, daß das losgelöste Eis hinreichende Vorfluth findet, um abtreiben zu können.

Die Ziehfähren werden sogleich bei Frosteintritt in den Hafen geholt; bei andauernder starker Kälte kommt es aber auch vor, daß die Dampffähren für einige Tage den Betrieb aussetzen muß. Um dann baldmöglichst die Eiskecke als Ueberfahr-Straße benutzen zu können, wird an jedem Elbufer eine 9 m lange eiserne Tonne von 90 cm Durchmesser in den Strom gelassen und mittels starker Ketten am Ufer sicher befestigt. Diese Tonnen werden, damit sie dem Fallen und Steigen des Wassers folgen können, stets eisfrei gehalten und dienen sowohl einer am Ufer aufliegenden als auch einer auf der Eiskecke ruhenden Bohlenbrücke als Unterlage. Durch Benützung dieser Tonnen ist es möglich, den Wagenverkehr bei einer 15 bis 20 cm starken Eiskecke über die Elbe zu gestalten. Um diese Eisstärke baldmöglichst zu erhalten, wird die Uebergangsstelle, sobald das Eis zum Stehen gekommen ist, Tag und Nacht ununterbrochen mit Wasser begossen.

11. Der Bauhof.

Ein eigentlicher staatlicher Bauhof ist in Harburg nicht vorhanden. Die Gerätschaften werden in einem Schuppen, der zwischen dem Winterhafen und der neuen großen Schleuse — vgl. den Lageplan auf Blatt 18 — errichtet ist, nothdürftig untergebracht. Auch an einem besonderen Bauhafen fehlt es. Die beiden Dampflogger sowie die übrigen zur Wasserbauspection gehörigen Fahrzeuge liegen an der Nordost-Seite des Winterhafens in der Nähe des Geräthschuppens. Die Dampfbarakken, die Hafenspritze sowie das Hafenboot sind in einem nordöstlich des Verkehrs Hafens auf Pfählen gebauten hölzernen Schuppen untergebracht. Die Wasser- bezw. Hafen-Bauverwaltung ist zur Zeit im Besitze umstehend angelegener Bagger und Fahrzeuge.

Uebrigens befinden sich im Harburger Hafen, wo auch die Unterhaltungsarbeiten an diesen Fahrzeugen ausgeführt werden, während ihrer Ruhezeit die drei größten staatlichen Eisbrecher der Elbe, welche Eisbär, Walroß und Wal benannt sind.

12. Die Hafenverwaltung.

Das dem Regierungs-Präsidenten zu Lüneburg unterstellte Hafenamt besteht aus dem Landrath und dem Wasserbauspector. Sämtliche Hafenanangelegenheiten werden von den beiden Mitgliedern des Hafenamtes, welchem außer der Hafenverwaltung auch die Handhabung der Hafenpolizei obliegt, gemeinsam bearbeitet.

14. Nr.	Berechnung des Fahrzeuges	Norm- preise krone	Baggeriefe bere. Tiefgang in m	Er- bauungs- jahr	Beschaf- fungs- kosten in M
1	Eiserner Dampfbugger Nr. I	30	6,0	1869	108 000
2	Eiserner Dampfbugger Nr. II	12	5,3	1869	48 000
3	Holzener Dreifachschute	—	5,0	—	—
4	Dampfkassse „Harburg“	2,5	1,0	1881	9 500
5	Dampfkassse „Südsee“	6	1,0	1891	10 000
6	Vier hölzerne Beförderungsschuten	—	—	—	—
7	Drei eisene Schuten für die Stromlaufen	—	0,6	1889/90	9 900
8	Sechzehn Schuten für den Baggerbetrieb	—	1,0	1890/92	100 000
9	Schlepp- u. Eisbrechdampfer „Lüneburg“	160	1,5	1890/91	60 000
10	Sechsen Segel-Ewer u. Boote	—	mit Wasserkraft 2,0	—	—
11	Ein Tauchapparat	—	—	—	—
12	Eine Hafenspritze	—	—	—	—
13	Eine Dampfbohr- fahre	48	1,3	1854	—
14	Zwei eisene Zieh- fahre	—	0,7	—	—
15	Vier Segel- bezw. Ruderboote	—	—	—	—

Dem Hafenamt unterstellt sind ein Hafenmeister, ein Hafenbauaufseher, drei Hafenaufseher, ein Schleusenmeister, vier Schleusenwärter, vier Maschinenführer, vier Lotsen, zwei Lagerhausaufseher und ein Pontonwärter.

13. Reederei und Schiffbau.

Nach der im Jahre 1849 erfolgten Eröffnung des Harburger Hafens entwickelte sich die Reederei derart, daß im Jahre 1856 vorhanden waren

1. Elf Segelschiffe der ersten Harburger Reederei-Gesellschaft mit 1591 Last,
2. Elf Segelschiffe verschiedener Reedereien „ 475 „
3. Vier Schraubendampfer — mit etwa 320 Pferdekräften — der Harburg-Englischen Dampfschiffahrt-Gesellschaft „ 533 „

das sind zusammen 2599 Last oder rund 11000 cbm Raumgehalt. Diese Schiffe hatten etwa einen Werth von 2220 000 M. Vom Jahre 1869 an jedoch wurde die Reederei Harburgs immer unbedeutender, sodas — abgesehen von Besitzern kleinerer Flussschiffe — zur Zeit nur noch ein Reeder in Harburg ansässig ist; dieser ist Eigenthümer der daselbst eingetragenen Gallist Margarethe.

Von den beiden in der Stadt befindlichen Schiffswerften beschäftigt sich die Dampfboot- und Maschinenfabrik von R. Holtz hauptsächlich mit dem Bau kleinerer Dampfschiffe. Im Jahre 1892 wurden an dieser Werft 32 Dampfer gebaut, welche einen Werth von 310 000 M. darstellen. Der Werth der einzelnen Fahrzeuge schwankt zwischen 3000 und 90 000 M. Außerdem werden seitens dieser Werft jährlich für 50 000 bis 70 000 M. an Schiffstheilen, Rettungsschuten, Schiffsmaschinen u. dgl. geliefert. Der größte Theil der Dampfer war für das Ausland bestimmt. Die Werft, auf welcher demnächst Flufs- und Seeschiffe bis rund 60 m Länge gebaut werden sollen, wird binnen kurzem eine wesentliche Vergrößerung erfahren. Die andere größere Harburger Werft von G. Röneck besteht seit 1862. Auf derselben befinden sich bis zum Jahre 1890 neben den verschiedenen

Werkstätten 7 Hellinge, von denen 3 für Schiffe bis zu 40 m Länge und 500 Registertonnen Tragfähigkeit dienen, während die übrigen für kleinere See- und Flussschiffe eingerichtet sind. Bei den Ausbesserungen größerer Seeschiffe kam das Verfahren des „Kiehlens“ zur Anwendung, bis die Werft außer durch die Anlage von größeren Ausbesserungs-Werkstätten mit Loch-, Schneide- und Bohrmaschinen noch durch die Erlangung von einem Patent-Slip (Querhelling) leistungsfähiger gestaltet wurde. Die Patent-Slip-Anlage besteht aus 9 Stück doppelten auf Holmen ruhenden Gleisen, auf welchen je ein eiserner Wagen läuft; auf diesen Wagen, welche in das Wasser hinablaufen und das Schiff aufnehmen, wird das Fahrzeug mittels Winden und Flaschenzügen auf das Land geholt. Diese Anlage, welche für Schiffe von 75 m Länge eingerichtet ist, ist für den Harburger Hafen von großer Bedeutung, da nun die großen Oberländer Kähne nicht mehr zur Ausbesserung nach Hamburg zu fahren brauchen.

14. Handel und Schiffahrt.

Während in früherer Zeit sich in Harburg infolge seiner günstigen Lage zur Wasserstraße und zu den Eisenbahnen das Speditionsgeschäft vorzüglich entwickelt hatte, ging dasselbe sehr schnell zurück, nachdem im Jahre 1873 Harburg mit Hamburg durch eine Eisenbahn verbunden worden war. Hamburgs Güter wurden nunmehr mit der Eisenbahn unmittelbar über Harburg weiter befördert. Mitte der fünfziger Jahre bestanden in Harburg etwa 50 bis 60 Handlungshäuser, welche sich fast ausschließlich mit der Beförderung von Frachtgütern beschäftigten, und deren jährlicher Umsatz an Frachtkosten mindestens 15 Mill. M. betragen haben soll. Zur Zeit sind kaum noch 15 Speditionshäuser vorhanden, deren Hauptgegenstände jetzt Zucker, Salpeter und Schiefer sind. Sehr bedeutend war 1892 auch die Einfuhr von Guano, Phosphaten u. dgl.; hiervon gingen etwa 250 000 t zu Lager.

Der Warenhandel ist befriedigend und umfaßt hauptsächlich Oel, Wein, Getreide, Häringe, Colonialwaren, nordische und amerikanische Erzeugnisse, wie Steinöl, Schmalz, Talg, Thran, Theer, Flachs, Hanf, Salpeter, ferner Bauhölzer aller Art, Eisen, Steinkohlen und mancherlei andere Rohstoffe für den Industriebedarf. Auf der im Harburger Hafen befindlichen Steinöl-Niederlage der Deutsch-Amerikanischen Petroleum-Gesellschaft waren im Jahre 1892 bis 250 Arbeiter täglich beschäftigt. Es wurden insgesamt 41 Dampferladungen mit 101 750 t gereinigtem Steinöl eingeführt und zwar nicht, wie früher üblich, in Barrels, sondern in Tank-Dampfern, aus denen das Steinöl mittels Dampfmaschinen in die vorhandenen 12 festen Tünnen hinfalls-fällt wird. Aus diesen erfolgt dann der Versand nach dem Binnelande, welcher zumeist in Barrels erfolgt. Seit 1893 befindet sich unterhalb Harburg, auf den Lauenbrucher Wiesen, auch eine Niederlage für russisches Steinöl von der Bremen Trading Company. Zum Zweck des Ent- und Beladens der Tank-Schiffe ist in dem Vorlande vor dem Lauenbrucher Elbdeich ein Hafen hergestellt.

Gleichzeitig mit dem Rückgang des Speditionsgeschäftes vollzog sich in Harburg eine hervorragende Entwicklung des Großgewerbes. Wie erheblich die Zunahme der gewerblichen Unternehmungen seit dem Jahre 1860 ist, erhellt aus der nachstehenden Zusammenstellung.

Es befanden sich in Harburg:

1860: 30 Fabriken mit 1338 Arbeitern

1869: 63 „ „ 1975 „ „ u. 38 Dampfmaschinen

1872: 71 „ „ 2587 „ „ 43 „

1876: 82 „ „ 3992 „ „ 47 „

Seit jener Zeit ist die Zahl der Arbeiter wohl auf das sechsfache angewachsen, doch sind hierüber leider keinerlei Aufzeichnungen mehr geführt worden. Einen hervorragenden Platz in der großen Zahl der gewerblichen Anlagen nehmen ein die Palmkern- und Baumwollsaamen-Oelfabriken, die Stock-

fabrik und Rohrwäscherei, die Gummiwarenfabrik Harburg-Wien, die Jute-Spinnerei und die chemische Fabrik Harburg-Staßfurt. Letztere, deren Haupterzeugnisse Kali-Salpeter ist, die Stockfabrik und Rohrwäscherei sowie die Palmkern-Oelfabriken, welche im Jahre 1892 60 800 t Palmkerne verarbeitet haben, gehören zu den bedeutendsten Anlagen ihrer Art auf dem Festlande.

Ueber die Entwicklung und den Umfang des Schiffsverkehrs im Harburger Hafen giebt die nachstehende Zusammenstellung eine Uebersicht:

Jahr	Angewandene						Abgewandene						Hierunter See- Dampf- schiffe
	Seeschiffe			Flussschiffe			Seeschiffe			Flussschiffe			
	Zahl	Lasten- gehalt je 4000 Pf.	Raum- gehalt cbm	Zahl	Lasten- gehalt je 4000 Pf.	Raum- gehalt cbm	Zahl	Lasten- gehalt je 4000 Pf.	Raum- gehalt cbm	Zahl	Lasten- gehalt je 4000 Pf.	Raum- gehalt cbm	
1849	44	3 586	—	2 918	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1850	152	8 565	—	3 377	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1851	335	23 703	—	3 543	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1852	694	46 575	—	4 079	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1853	844	52 276	—	4 220	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1854	1032	57 372	—	5 099	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1855	1118	66 927	—	4 901	—	—	—	—	—	—	—	—	88
1856	1114	68 493	—	5 289	—	—	—	—	—	—	—	—	160
1857	1039	269 016	7 398	103 739	822 283	1159	69 801	296 269	7 276	190 712	809 474	168	168
1858	1197	67 659	287 177	5 087	182 531	774 749	1139	65 029	276 016	5 954	181 701	771 113	145
1859	1138	57 437	243 079	8 066	192 571	810 091	1137	52 592	223 225	7 996	189 488	804 276	101
1860	1112	63 741	270 545	8 382	215 106	913 014	1140	64 664	274 552	8 306	204 861	876 005	170
1861	1169	76 297	323 843	8 910	207 498	880 721	1179	70 198	323 422	8 953	207 082	881 792	161
1862	942	61 548	261 239	8 963	208 198	883 600	916	62 035	263 348	8 978	208 030	883 005	113
1863	914	62 301	264 435	10 331	278 881	1 183 700	863	61 846	262 548	10 261	278 685	1 182 874	118
1864	902	44 767	190 064	9 316	215 804	916 338	899	44 788	190 104	9 293	205 296	871 333	43
1865	767	42 813	181 719	11 075	278 722	1 183 122	758	42 258	179 363	11 018	277 012	1 175 772	44
1866	732	38 777	156 669	12 082	359 412	1 301 096	744	36 681	152 933	12 044	358 377	1 325 366	24
1867	678	32 424	137 623	11 447	367 947	1 561 617	674	32 197	140 960	11 525	369 574	1 567 801	22
1868	652	24 780	105 178	12 844	388 450	1 648 769	628	23 220	98 557	12 843	388 422	1 635 908	2
1869	661	25 923	110 029	14 074	410 435	1 746 329	674	27 291	115 836	14 014	408 680	1 738 539	2
1870	598	17 377	73 759	12 011	353 881	1 562 041	596	17 289	73 383	11 943	353 104	1 498 727	—
1871	715	34 730	147 495	12 575	336 496	1 428 223	715	34 179	145 072	12 571	336 006	1 428 146	—
Tonnen je 1000 kg													
1872	721	56 211	125 633	14 521	710 608	1 507 952	722	59 347	125 922	14 586	715 288	1 517 691	5
Eröffnung der Vello-Hamburger Eisenbahn.													
1873	656	55 461	117 677	7 850	235 645	499 777	653	55 612	117 997	7 856	235 190	498 960	1
1874	618	55 551	117 867	7 251	212 792	431 960	626	56 188	119 219	7 246	212 578	427 264	3
1875	575	—	123 224	6 386	—	444 412	596	—	122 439	6 577	—	445 007	1
1876	576	—	119 148	6 944	—	495 414	578	—	120 287	6 932	—	494 257	8
1877	613	—	123 342	7 706	—	569 431	602	—	121 498	7 685	—	567 415	3
Brit. Reg.-Tons													
1878	469	38 110	107 851	7 677	175 543	490 787	472	39 527	111 861	7 688	176 998	500 904	3
1879	471	39 839	112 744	7 219	176 217	490 494	480	40 720	115 238	7 510	175 741	497 347	14
1880	653	48 860	138 104	8 359	216 068	611 472	659	48 454	137 125	8 377	216 330	612 214	18
1881	596	45 327	136 799	6 881	205 659	482 128	588	47 746	135 121	6 867	205 353	481 149	12
1882	596	46 097	138 726	7 628	210 568	505 880	581	45 734	137 737	7 517	205 596	481 582	19
1883	506	43 860	127 124	7 944	207 369	587 137	522	44 225	125 168	7 845	206 943	582 819	19
1884	539	54 876	155 290	8 888	221 451	626 706	540	54 667	155 557	8 108	213 795	605 040	35
1885	533	58 281	164 935	8 274	222 569	629 570	536	57 315	162 201	8 273	222 322	629 171	32
1886	616	63 690	181 162	8 522	231 969	656 437	608	53 079	156 214	8 584	224 150	656 760	23
1887	684	84 499	239 039	8 941	246 752	698 378	678	84 919	240 321	8 738	242 130	695 228	36
1888	636	77 676	219 823	9 072	260 994	736 613	641	79 514	225 025	8 965	256 475	725 824	38
1889	681	88 261	249 750	11 007	507 931	1 437 415	685	88 029	249 122	10 988	506 369	1 439 194	43
1890	579	76 038	215 189	10 997	524 215	1 483 528	592	77 940	220 485	11 001	526 469	1 489 907	35
1891	641	83 345	235 896	10 849	663 479	1 707 816	630	79 461	221 875	10 839	660 903	1 709 555	31
1892	729	111 961	316 680	11 671	756 978	2 142 248	716	114 029	322 677	11 642	992 883	1 990 859	53

Auch außerhalb des Hafens spielt sich noch ein bedeutender Verkehr ab. So wurden im Jahre 1892 allein an der Palmkern-Oelfabrik von Gaiser u. Co. 726 Schiffe mit 43 614 Register-Tons (= 123 428 cbm Raumgehalt) beladen und 741 Schiffe mit 49 216 Brit. Register-Tons (= 139 281 cbm Raumgehalt) entlastet.

Der durchschnittliche Raumgehalt der im Harburger Hafen verkehrenden Seeschiffe betrug

im Jahre 1849: 346 cbm

„ „ 1879: 240 „

„ „ 1887: 350 „

„ „ 1892: 450 „

15. Kosten. Einnahmen. Abgaben.

Die Unterhaltungs- und Neubaukosten des Hafens — mit Ausnahme der der Stadt gehörigen Theile desselben, nämlich des westlichen Canals und des Kaufhaus-Canals — werden vom Staate getragen. Diese Ausgaben haben betragen:

Im Jahre	für Unterhaltung der Hafenanlagen einchl. der Baggerungen	für Neubauten	
		Bezeichnung der Bauten	Kosten M.
1846 bis 1848	—	—	1 410 000
1856 bis 1857	—	—	120 000
1869	16 949	—	—
1870	11 431	—	—
1871	20 115	—	—
1872	15 811	—	—
1873	28 825	—	—
1874	46 325	—	—
1875	49 807	—	—
1876	19 959	—	—
1877/78	25 335	Neubau der großen Schleuse.	2 038 058
1878/79	41 891	—	—
1879/80	17 502	—	—
1880/81	12 015	—	—
1881/82	46 790	Pontons.	18 240
1882/83	27 498	—	—
1883/84	41 014	—	—
1884/85	19 442	—	—
1885/86	21 577	Kaimauer.	49 253
1886/87	36 836	Aufdampfung eines Theiles des Bollwerks.	13 988
1887/88	40 291	Aufdampfung des Bollwerks am Zweidiebbeg.	15 833
1888/89	40 590	degl. und Flörsung d. Trüdelrege sowie Krahanlage dasset.	75 947
1889/90	28 683	Ausbau und Erweiterung des Verkehrs- hafens.	319 718
1890/91	51 244	wie vor.	406 171
1891/92	37 960	wie vor u. Erbauung von Buhnen in der Elbe.	383 806
1892/93	37 873	—	—

Die Einnahmen aus den Schleusen- und Hafen-Gebühren betragen seit Eröffnung der neuen Schleuse:

1881/82	14 548,19 M.	Nach Angabe des Hafenmeisters.
1882/83	13 097,97 „	
1883/84	11 804,23 „	
1884/85	15 954,17 „	
1885/86	15 388,41 „	Nach Angabe des Haupt-Zoll-Amtes.
1886/87	21 067,33 „	
1887/88	23 065,04 „	
1888/89	21 855,23 „	
1889/90	27 325,10 „	Nach Angabe des Hafenmeisters.
1890/91	29 711,60 „	
1891/92	34 625,20 „	
1892/93	37 375,92 „	

Die Hafengebühren sind im Vergleich mit denen anderer Orte sehr niedrig. Es wird daher auch eine entsprechende Aenderung des Abgaben-Tarifes vom 12. December 1874 beabsichtigt. Nach diesem sind zu zahlen:

I. Für die Benutzung des Binnenhafens.

A. Seeschiffe.

1. Hafengehd.

Für jeden angefangenen Zeitraum von vier Wochen und für jedes cbm Raumbelast (Netto-Raumbelast im Sinne der Schiffvermessungsordnung vom 5. Juli 1872) 0,92 M.

Seeschiffe von weniger als 100 cbm Raumbelast werden wie Flussschiffe behandelt.

2. Hafenmeistergebühr.

- a) Schiffe von mehr als 299 cbm Raumbelast 1,50 M.
- b) Schiffe von 100 bis 300 cbm Raumbelast 1,00 „
- c) Schiffe unter 100 cbm Raumbelast . . frei.

B. Flussschiffe von mehr als 30 cbm Raumbelast.

(Bei den nach Tragfähigkeit vermessenen Flussschiffen, auf welche die Vermessungsordnung von 1872 keine Anwendung findet, werden 500 kg Tragfähigkeit gleich 1 cbm Netto-Raumbelast gerechnet.)

Das Hafengehd beträgt f. d. cbm Raumbelast für die ersten 4 Wochen 0,93 M. und für jede weiteren angefangenen 4 Wochen 0,91 M.

C. Flussschiffe von 30 oder weniger cbm Raumbelast.

1. Für die ersten vier Wochen

- a) bei mehr als 12 cbm Raumbelast . . 0,40 M.
- b) bei bis zu 12 cbm Raumbelast . . . 0,20 „

2. für jede weiteren angefangenen vier Wochen die Hälfte der vorstehenden Sätze, also 0,20 bzw. 0,10 M.

D. Flößholz.

Beim Ein- und Ausgehen für je 10 qm jedesmal 0,08 M.

Bei länger als vierwöchentlichem Verweilen überdies für jede angefangenen weiteren 4 Wochen f. 10 qm 0,05 „

II. Für Benutzung des Außenhafens.

A. Für Schiffe.

Die Hälfte der unter I. A, B und C zu berechnenden Beträge.

B. Für Flößholz.

Für jeden begonnenen Zeitraum von vier Wochen f. 10 qm 0,93 M.

III. Für Benutzung der Lagerplätze.

- A. Bei Wochenfristen wöchentlich 0,12 M.
- B. Bei Monatsfristen monatlich 0,25 „

16. Schlussbemerkungen.

Als Hauptmangel der Verkehrseinrichtungen im Harburger Hafen muß der Umstand bezeichnet werden, daß große Schiffe vor den Uferwerken, welche Eisenbahnanchluss haben, keine ausreichende Wassertiefe finden und dort also erst nach beschwerlicher Ableitung anlegen können. Da die Gründungsweise jener Ufermauern eine Schlenvertiefung vor denselben nicht zuläßt, wäre es in höchstem Grade erwünscht, wenn die Uferanlagen an der Contrescarpe, vor denen 6,0 m Wassertiefe vorhanden ist, baldmöglichst durch eine Gleisanlage mit der unterelbischen Eisenbahn in Verbindung gesetzt würden.

Ferner erscheint die Anlage eines staatlichen Buthofes im Harburger Hafen unbedingt geboten, damit die Fahrzeuge der Wasserbauverwaltung und insbesondere die Eisbrechdampfer nach genommenen Schalen sofort wieder diensttauglich hergerichtet werden können.

Endlich ist die Haupt-Wasserstraße zwischen Harburg und Altona, die Süder-Elbe und der Köhlbrand, noch einer

erheblichen Verbesserung bedürftig, und sie wäre derselben fähig, wenn dem nicht der im Jahre 1868 zwischen Preußen und Hamburg abgeschlossene Kühlbrandvertrag entgegen stünde. Dieser Vertrag setzt für das Fahrwasser eine Breite und Tiefe fest, welche den jetzigen Verhältnissen nicht mehr entsprechen. Während oberhalb des Geltungsbereiches jenes Vertrages, in der Süder-Elbe, eine Fahrstraße von 70,0 m Breite und 3,5 m Tiefe unter Harburger Null durch Baggerung erhalten wird, darf weiter unterhalb, im Köhlland, die Fahrtrasse, wie bereits erwähnt, nicht über 57,5 m Breite und 2,87 m Tiefe

unter Orts-Null ausgebaut werden. Es ist hiernach völlig ausgeschlossen, daß dem Stranchlauch eine der Correctionsweise im Elbe- und Fluthgebiet entsprechende, nach unten hin sich erweiternde Form gegeben wird. Noch weniger ist es möglich die Fahrtiefe dieser Hauptzufahrtsstraße mit der Wassertiefe des Harburger Hafens in Einklang zu bringen.

Eine Abänderung des Kühlbrandvertrages ist daher dringend erwünscht und, da die Nothwendigkeit hierfür an maßgebender Stelle anerkannt wird, auch binnen kurzem zu erhoffen.

Eisenbahnbrücke über die Ruhr bei Hohensyburg,

deren Einsturz infolge des Hochwassers vom Jahre 1890 und ihre Wiederherstellung.

Von Regierungs-Baumeister Breuer in Hagen.

(Schluß.)

(Mit Abbildungen auf Blatt 19 u. 20 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Die für die Einrichtung des eingleisigen Betriebes herausgegebene besondere Dienstanweisung lautet:

1.

„Nachdem bei der durch Hochwasser theilweise zerstörten Ruhrbrücke bei Hohensyburg das südliche Fahrgeleise (Hengstel—Westhofen) durch Herstellung einer Nothbrücke wieder fahrbar gemacht worden ist, sind die beiden Hauptgeleise bei km 149,293 westlich und bei km 149,582 östlich der Brücke durch Weichen verbunden und letztere für beide Fahrrichtungen durch Blockstationstelegraphen gedeckt worden.

Bei km 149,323 zweigt aus dem südlichen Hauptgeleise vermittelst einer Weiche das Verbindungsgeleise Cabel-Hohensyburg ab. Diese Weiche ist gleichfalls durch einen Blockstationstelegraphen gedeckt.

Der Blockstationstelegraph aus der Richtung Westhofen (östlich der Brücke) befindet sich bei km 149,6+75, das zugehörige Vorsignal bei km 150,365, die beiden Blocktelegraphen aus der Richtung Hengstel bzw. Cabel sind bei km 149,2+1, die zugehörigen Vorsignale bei km 148,51 bzw. bei km 0,89 aufgestellt. Sämtliche drei Blockstationstelegraphen sind mit den zugehörigen Vorsignalen verbunden.

Im Gleise Westhofen-Hengstel ist bei km 149,2+42 behufs Vermittlung der Materialtransporte für die endgültige Wiederherstellung der Brücke eine symmetrische Weiche eingelegt worden.

Die Länge der eingleisigen Strecke zwischen den Markzeichen der östlich und westlich der Brücke befindlichen äußeren Weichen beträgt 350 m und von den westlichen Blockstationstelegraphen bis zu dem östlichen etwa 500 m.

Rechts (südlich) vom Fahrgeleise Hengstel-Westhofen ist bei km 149,3+20 eine Blockstation mit einem Weichen- und Signalstellapparat hergerichtet, vermittelst dessen die drei Blockstationstelegraphen nebst Vorsignalen, sowie die drei spitzbefahrenen Weichen nur derartig gestellt werden können, daß jedesmal nur für eine Fahrtrichtung das betreffende Gleise geöffnet werden kann. Zur Sicherung der spitzbefahrenen Weichen sind dieselben mit Spitzverriegelungen versehen worden.

Eine Zeichnung, welche die vorgeschriebenen Gleisanlagen, Weichen, Signale usw. darstellt, ist dieser Dienstanweisung angeheftet (s. Abb. 12 Bl. 19).

Für die Blockstation, „Ruhrbrücke“ genannt, gelten die Vorschriften für die Handhabung des Dienstes auf den Blockstationen. Derselbe ist in die Streckenleitung eingeschaltet und wird durch das Zeichen $R \cdot B$ (— · — · —) von den Nachbarstationen gerufen.“

2.

Handhabung des eingleisigen Betriebes.

„Während der Dauer des eingleisigen Betriebes ist die Blockstation Ruhrbrücke bei Tag und bei Nacht durch einen Stationsbeamten und einen Weichensteller besetzt. Der Stationsbeamte leitet die Durchführung sämtlicher Züge über die eingleisige Strecke und überwacht den gesamten Zugmelde- und Signaldienst.

Jeder Zug und jede Locomotive muß sich vorsichtig der Ruhrbrücke nähern. Alle Züge und Locomotiven, welche in der Richtung von Westhofen nach Hengstel und von Cabel nach Westhofen fahren, müssen unbedingt, auch wenn der betreffende Blockstationstelegraph „Fahrt“ zeigt, vor dem Blocktelegraphen halten und dürfen die Fahrt erst auf gegebenes Handsignal der Stationsbeamten (Signal 29a der Signalordnung) vorsichtig fortsetzen. Alle Züge und Locomotiven, welche in der Richtung Hengstel-Westhofen fahren, dürfen, falls der Blockstationstelegraph für dieses Gleis „Fahrt“ zeigt, ohne vor demselben zu halten, vorsichtig weiter fahren.

(In den ersten Tagen des Betriebes wird jedoch auch für Züge dieser Richtung durch Geben des Haltesignals am Blockstationstelegraphen ein Anhalten derselben vor demselben angeordnet werden.)

Zur Controle der Fahrgeschwindigkeit sind zu beiden Seiten der Brücke Radtaster aufgestellt.

Alle Züge und Locomotiven müssen zwischen den Radtastern mindestens zwei Minuten Fahrzeit aufwenden, was, da die Radtaster 600 m von einander entfernt stehen, einer Höchstgeschwindigkeit von 18 km in der Stunde zwischen den Radtastern entspricht.

Wenn gleichzeitig von beiden Seiten sich Züge der Ruhrbrücke nähern, so entscheidet der Stationsbeamte, welcher Zug zum Befahren der eingleisigen Strecke den Vorrang erhalten soll.

Die Stationen Hengstel und Westhofen, bzw. Hagen und Schwerte haben die Züge, wie bisher, nach dem für den zweigleisigen Betrieb vorgesehenen Verfahren vorzumelden und abzulassen, nachdem der vorhergegangene Zug durch die Blockstation „Ruhrbrücke“ zurückgemeldet ist.

Die Vorwende-Depeschen sind unter Mitlesen auch an Block „Ruhrbrücke“ zu geben, welche ihrerseits noch angewiesen wird, der Rückmeldung „Zug passiert“, Gattung und Nummer des betreffenden Zuges hinzuzufügen.

Wenn ein Zug von Cabel über das Verbindungsgeleis nach Westhofen abgelassen werden soll, hat sich Station Cabel darüber mit Station Hengstel in der Weise zu verständigen, daß Hengstel prüft, ob die Fahrt ungehindert geschehen kann, und dann an Block „Ruhrbrücke“ und an Cabel die Depesche giebt: „Zug Nr. kann fahren“.

3.

Anweisung zur Bedienung der Weichen und Signale.

„Das Stellen der drei in Betracht kommenden Blockstationstelegraphen und der Weichen erfolgt auf mündliche Anordnung des Stationsbeamten durch den Weichensteller, welcher auch des Telegraphierens kundig sein muß. Derselbe ist gleichzeitig mit einem Horn ausgerüstet und hat die auf, oder in der Nähe der Brücke beschäftigten Arbeiter auf jede Annäherung eines Zuges durch das in der Signalordnung vorgeschriebene Hornsignal Nr. 1a bzw. 2a aufmerksam zu machen.“

An den drei Blockstationstelegraphen darf das Fahrsignal erst auf „Halt“ gestellt werden, wenn der betreffende Zug vollständig über die eingleisige Strecke hinweggefahren ist. Erst nachdem das Fahrsignal auf Halt gestellt ist, wird der betreffende Zug, bzw. die Locomotive nach Hengstel bzw. Westhofen zurückgemeldet.“

II. Die endgültige Wiederherstellung der Brücke.

Um der Wiederkehr ähnlicher Hochwasserzerstörungen an der Ruhrbrücke in Zukunft nach Möglichkeit vorzubeugen, wurde außer deren Wiederherstellung noch die Ausführung folgender Arbeiten für erforderlich erachtet:

- 1) den neuen Stropffeller erheblich tiefer als früher zu gründen und wirksamer gegen Unterspülung zu schützen;
- 2) den linken, westlichen Landpfeiler durch einen Betonfangdamm oder mindestens eine tief hinreichende Spundwand gegen Unterwaschung zu sichern;
- 3) das Durchflußprofil durch Vertiefung der Flußsohle zu vergrößern;
- 4) einen umfassenden Flußregulierungsentwurf aufzustellen und zur Ausführung zu bringen.

Die nächste Aufgabe nach der am 1. Februar erfolgten Wiederinbetriebnahme eines Gleises war

A. Der Wiederaufbau des eingestürzten Stropfpfeilers.

Bei der Wahl der Baustelle für eine neu zu erbauende Brücke pflegt man sorgfältig den Flußgrund zu untersuchen und allen Schwierigkeiten und Hindernissen auf dem Flußgrunde, welche sich der Gründung möglicherweise entgegenstellen könnten, aus dem Wege zu räumen. Hier aber lagen Trümmer ringsumher auf der Flußsohle tief unter Wasser, und an ein Aus-

weichen war nicht zu denken. Daher bildete die Wahl der Gründungsart für den neuen Pfeiler die entscheidende Frage. Eine Umschließung der Baugrube mittels hölzerner Spundwände war an der westlichen Seite wegen der die Flußsohle in einer Breite von 8 m bis zum N.W.-Wasserspiegel bedeckenden Trümmer nicht möglich; ebenso waren Rammarbeiten unter dem im Betriebe befindlichen Brückentheile mangels der nöthigen Höhe nicht ausführbar (Abb. 6 u. 7). Eine Umschließung der Baugrube mittels Thonfangdämme wäre nur dadurch zu erreichen gewesen, daß die beiden vorläufigen Holzpfeiler und der ganze Trümmerhaufen des Pfeilers mit in die Baugrube hineingenommen worden wären, wodurch letztere aber einen großen Umfang erhalten hätte und ein Auspumpen derselben nicht gelungen sein würde. Letzteres hätte sich aber auch schon deshalb verboten, weil es für die Standsicherheit der beiden vorläufigen Pfeiler nicht unbedenklich gewesen wäre. — Auch eine Luftgründung bot viele Schwierigkeiten und schien vor allem sehr viel Zeit zu erfordern. Da die Flußsohle auf der einen Seite des zu bauenden Pfeilers wegen des geschlossenen Trümmerkörpers 1,5 m höher lag, als auf der anderen Seite, so wäre ein dichter Abschluß der Luftkammer auf dem Flußgrunde nur auf künstliche Weise herzustellen gewesen. Man entschied sich dafür, die Baugrube mit einem eisernen Mantel zu umgeben, letzteren unter Ausbaggerung von Kies und Beseitigung der Trümmer zu versenken und hierin die Betongründung vorzunehmen.

Die zeitliche Aneinanderfolge der hiernach auszuführenden Arbeiten war:

- 1) Befreiung der Flußsohle von den Trümmern,
- 2) Bau des Versenkgerüsts einschließlich der Herstellung des Blechmantels,
- 3) Absenkung des Mantels unter gleichzeitiger Ausbaggerung,
- 4) Hochmauern des neuen Pfeilers. Sodann:
- 5) Bohrungen zur Ermittlung des Untergrundes,
- 6) Sicherung des neuen Pfeilers gegen Unterspülung und
- 7) Wiedereröffnung des zweigleisigen Betriebes.

1. Wegräumung der Trümmer.

1. Februar bis 1. April.

Wie aus den Abbildungen 6 und 7 ersichtlich, lag der umgestürzte Pfeiler mit einem Streifen von etwa 1 bis 1,5 m Breite und 16 m Länge dem Versenken des Blechmantels im Wege. Durch täglich fortgesetzte Dynamitsprengungen wurde der zum großen Theil aus Beton bestehende Steinkörper in kleinere Stücke getrennt, welche mittels eines Priestmannschen Baggers aus dem Wasser gehoben wurden. Ungünstig war für diese Arbeit der häufige Wechsel der Wasserstände. Die fortwährenden Sprengungen, welche das Baggergeleis losrüttelten, unfahrbar und fortwährende Nachbesserungen und Verschiebungen erforderlich machten, bewirkten, daß die Leistungen des Baggers zeitweise gering waren. Dazu kam, daß unter dem vorläufig in Betrieb genommenen Theile der Brücke es an der nöthigen Höhe für den Ausleger des Baggers fehlte und bei Arbeiten an dieser Stelle ein besonders angefertigter kürzerer Ausleger an den Bagger angeschraubt werden mußte, wodurch viel Zeit verloren ging.

Unter diesen Umständen wurde vorgezogen, vom 20. Februar ab lediglich mittels Taucher die Trümmer zu beseitigen. Dies war bis zum 6. März fortgesetzt, als ein Hochwasser die Arbeiten 14 Tage lang unterbrach. Doch hatten Feilungen am

31. März ergeben, daß nun zunächst Trümmer nicht mehr im Wege lagen.

2. Die Herstellung des Versenkgerüsts.

Am 1. April konnte mit dem Bau des Versenkgerüsts begonnen werden; es trat aber schon am 8. April ein so hoher Wasserstand ein, daß erst am 29. April die Arbeiten fortgesetzt werden konnten, die auch danach namentlich auf der westlichen Seite des neu zu errichtenden Pfeilers große Schwierigkeiten bereiteten, indem das Einrammen einzelner Pfähle nach vielen vergeblichen Versuchen nur dann gelingen wollte, wenn sie zufällig in einen Spalt gerieten, der in den Trümmern des umgestürzten Pfeilers sich gebildet hatte. Durch das Hineintreiben der Pfähle in solche Spalten wurden allerdings auch wieder Trümmer in den eben erst für die Aufnahme des Blechmantels freigemachten Raum hineingeschoben. Trotzdem gelang es, das Versenkgerüst am 6. Mai und den Aufbau der beiden untersten Ringe des Mantels am 15. Mai zu vollenden.

3. Die Versenkung des Blechmantels.

Vom 16. Mai bis 30. August.

Der Blechmantel erhielt nicht eine konische Form, wie sie bei Gründung der Weserbrücke in Bremen gewählt worden war, sondern eine prismatische, weil die Dortmunder Union erklärte, einen solchen in letzterer Form rascher, innerhalb drei Wochen vom Tage der Bestellung und Übersendung der Zeichnungen an, fertig stellen zu können. Dann aber waren auch im vorliegenden Falle noch andere Gründe, die örtlichen Verhältnisse, das leichtere Baggern und Betonieren und dgl. m., mitbestimmend. Deshalb wurden auch die wasserleichten Schrägerlände, die Diagonalen, nicht vernietet, sondern nur verschraubt, um nach Versenkung des Blechmantels von Tauchern wieder beseitigt werden zu können. Die Diagonalen sind deshalb in Abb. 15 punktiert gezeichnet.

Auf dem vollständig mit Bohlen abgedeckten Gerüst wurden die beiden untersten Ringe einschließlich des unteren Theiles des Querverbandes fertig gebaut, dann an vier Stellen mit Oesen versehen, und durch diese die Windenträger aus zwei I-Eisen durchgesteckt (ein I-Eisen hatte sich als zu schwach erwiesen). An den Stellen, wo die Windenträger durchgesteckt wurden, waren die Blechplatten fortgelassen (Abb. 18). Die Absenkung der beiden untersten Ringe (Abb. 16) erfolgte am 16. Mai mittels vier Locomotivwinden von 1,3 m Hubhöhe, welche nach Beendigung ihres Hubes durch vier Consolen ausgelöst wurden. Dieses Verfahren weicht insofern von dem bekannten bei der Gründung der großen Weserbrücke in Bremen (Zeitschr. des Hannov. Arch.-Ing.-Vereins 1871) angewandten ab, als dort der ganze Senkkasten über Wasser fertig aufgestellt und dann von einem hohen Gerüst aus in einem Male abgesenkt wurde, was im vorliegenden Falle nicht angängig gewesen sein würde. Am 23. Mai war der dritte Ring aufgelaut und der Mantel mit seiner Unterkante am 2,76 m unter M.W. abgesenkt, wo er nun die Flußsohle erreichte.

Am 26. Mai begann die Ausbaggerung. Zur Beseitigung sich in den Weg stellender Trümmer waren zwei Taucher bereit gehalten, die gleichzeitig beim Ausbaggern des Kieles wesentliche Dienste leisteten. Dieselben füllten den Kies in viereckige Körbe von 1 qm Grundfläche und 25 cm Höhe rund $\frac{1}{4}$ ebn enthalten, welche nach mittels Winden hochzog. Ferner wur-

den zur Kiemausbaggerung zwei indische Schaufeln nach verschiedenen Constructionsarten beschafft. Der auf der Baustelle thätig gewesen Priemannsche Bagger konnte bei den engen räumlichen Verhältnissen im Blechmantel nicht verwertet werden, weil er zu groß, schwer und gefährlich war und die Neubeschaffung eines leichteren längere Zeit erfordert hätte.

Bei dem festgelagerten groben Kiese leisteten die indischen Schaufeln in der ersten Woche nur wenig, bis sich allmählich ein anderer Betrieb, verschieden von dem in den Lehrbüchern beschriebenen, herausgebildet hatte. Die Schaufeln wurden nämlich nicht senkrecht hinabgestoßen, sondern durch eine besondere Einrichtung gezwungen, erst einen Weg von 4 bis 5 m Länge wagrecht über den Flußgrund zu machen.

Nachdem ein Theil der Kiemmassen beseitigt und der Blechmantel 20 cm weiter hinabgesenkt worden war, kam derselbe am 9. Juni an der westlichen Seite zum Aufsitzen. An dieser saß ein geschlossener Betonkörper, welcher bis dahin von Kies überlagert gewesen war.

Behufs Beschleunigung der Trümmerbeseitigung wurden am 10. Juni zwei weitere Taucher eingestellt, und am 18. Juni hatte sich der Blechmantel um weitere 20 cm gesenkt, als er an der westlichen Seite abermals auf Betontrümmer stieß, welche bis zum 25. Juni beseitigt wurden. Ein von Mitte bis Ende Juni anhaltendes Hochwasser brachte die Arbeiten Tage lang zum Stillstand. Der Betonkörper konnte von den Tauchern nur stückweise beseitigt werden, nachdem derselbe von oben her durch 7 m lange geschärfte Eisenstangen, auf welche über Wasser mit schweren Hämmern von zwei sich abwechselnden Rotten geschlagen wurde, zerklüftet worden war. Es war dies eine höchst mühsame und zeitraubende Arbeit, welche aber auch bei einer Luftdruckgründung nicht erspart geblieben wäre, im Gegentheil wohl noch mehr Zeit erfordert haben würde. Am 26. Juni erfolgte eine weitere Senkung um 35 cm. Die Beseitigung der letzten Betontrümmer erfolgte am 24. Juli und die Gesamtsenkung betrug nun bis zum 7. August rund 5,0 m unter M.W., welche Tiefe der normalen Flußsohle ungefähr gleichkommt.

Der Mantel war bereits tiefer abgesenkt, als die übrigen Pfeiler gegründet sind, welche dem Hochwasser Stand gehalten hatten, und hätte jetzt den auf der alten Bauzeichnung vom Jahre 1865 angegebenen Felsen erreichen müssen, wenn nicht die angestellten, im folgenden Abschnitte beschriebenen Bohrungen erwiesen hätten, daß Felsen überhaupt nicht vorhanden war bzw. unerreichbar tiefer lag.

Der Blechmantel war noch etwa 50 cm abzusinken, zu welchem Zwecke ein neuer fünfter Blechring bereit gehalten war. Am 20. August hatte man das vorgesteckte Ziel (Unterkante des Blechmantels 5,5 m unter M.W. oder die normale Flußsohle) erreicht.

Die letztere Baggerarbeit würde, nachdem die Beton- und Steintrümmer beseitigt waren, mittels eines guten Verticalbaggers rascher ausführbar gewesen sein, aber alle Nachfragen nach einem solchen waren erfolglos geblieben, und für eine Neuanfertigung wurde eine Lieferungsfrist von sechs Wochen verlangt, welche nicht abgewartet werden konnte.

4. Der Aufbau des Pfeilers.

Die Betonierung wurde bis 2. September mittels Trichter ausgeführt. Nach neuntägiger Erhärtung des Cementbetons konnte

der Blechmantel bereits angepumpt werden, einmal weil ein ungewöhnlich niedriger Wasserstand eingetreten war und der Wasserdruk nur 1,1 m (vorgesehen waren 2,5 m) betrug, dann aber auch, weil sich die Temperatur fortwährend sehr hoch hielt. Der Beton war beim Auspumpen vollständig dicht und frei von Quellen und war mithin mit den Eisenteilen des Mantels, besonders den Querverbindungen, eine innige Verbindung eingegangen. Die Hochmauerung des Pfeilers erfolgte von Mitte September bis 1. November. Acht Tage vorher wurden die Rüstungen für die Aufstellung der Eisenconstruktionen erbaut (Abb. 22).

5. Bohrungen zur Klarstellung des Untergrundes.

Aus den Ergoissen der ersten Bohrlöcher, mit deren Ausführung am 11. Juni begonnen wurde, war — in Uebereinstimmung mit der alten Baubezeichnung von Jahre 1865 und dem Umstande, daß seiner Zeit beim Rammen der hölzernen Pfeiler die Pfähle trotz schwerer Rammhülsen nicht mehr ziehen wollten — irrthümlich auf Felsen geschlossen worden. Doch waren die Bohrer in der That nur auf große festliegende Findlinge gerathen, nach deren Beseitigung sich eine neue Kiesschicht zeigte, oder an anderen Stellen auf thonhaltige festgelagerte Kiemeister gestofsen. Nach fortgesetzten Untersuchungen mittels Taucher, Sondirstange und Bohrungen wurde bis zum 25. Juli zweifellos festgestellt, daß in der Tiefe, in der die alte Baubezeichnung Felsen angab, allerdings nur eine feste mit Thon durchsetzte Kiesschicht lagerte, welche 1,4 bis 1,5 m weiter hinabreichte und dann allmählich in weichen blauen Thon überging, in den stellenweise 4 m tief hineingebohrt wurde. Dieses unerwartete Ergebnis erschien für die Standsicherheit der ganzen Brücke von erster Bedeutung.

6. Sicherung des neuen Pfeilers gegen Unterspülung.

Es war daher zunächst beabsichtigt, die Frage zu entscheiden, ob es nothwendig, zweckmäßig und auch ausführbar sei, den Mantel bis zur Thonschicht oder selbst bis zum erheblich tiefer liegenden Felsen hinabzusinken.

Die Nothwendigkeit wurde verneint, weil eine Sicherung gegen Unterspülung durch Umräumung einer doppelten (einer hölzernen und einer eisernen) Pfahlwand und Umschüttung mit schweren Steinen für ausreichend erachtet wurde. Besorgnisse Büste eine 15 bis 20 m hinaufwärts der Baugrube befindliche Auskolkung ein, welche fast bis auf den Thon und stellenweise bis auf dort höher liegenden Felsen hinabreichte.

Auch die Zweckmäßigkeit, bis auf den Thon herunterzugeben, wurde bezweifelt, weil es fraglich erschien, ob die weiche Thonschicht, unter der Pfeilerlast anfänglich zusammen gedrückt, nach Ausgleich der Spannungen im Boden nicht ein späteres Sacken des Pfeilers zulassen würde.

Von einer Betonirung auf Pfählen innerhalb des Senkkastens wurde Abstand genommen, weil das Rammen und Absenken der Pfähle in dem engen mit Querverbindungen versehenen Senkkasten zu schwierig und zeitraubend gewesen wäre, dann aber auch, weil unter der Hilfsbrücke es zum Rammen an der nötigen Höhe fehlte, und hier also Holz- oder Eisenpfähle hätten eingeschränkt werden müssen, wodurch eine weitere erhebliche Verzögerung in der Fertigstellung entstanden sein würde.

Was die Ausführbarkeit betrifft, so schien es nicht unbedenklich, die Ausbaggerung bis zur Thonschicht fortzusetzen,

weil der dicht neben der Baugrube stehende östliche Holzpfeiler (Abb. 22), dessen Pfähle dann bedeutend höher als die Sohle im Blechmantel gestanden hätten, in seiner Standfestigkeit beeinträchtigt worden wäre, einmal wegen des unvermeidlichen Abbröckelns des Kieselagers während der Ausbaggerung, und dann auch wegen einer möglichen Auflockerung der Kies- und Thonschicht und Ausweichen derselben in den Hohlraum des Blechmantels hinein. Aus diesem Grunde würde es auch bei der Wahl einer Prefßluftgründung unumgänglich gewesen sein, tiefer, etwa bis auf den Felsen mit der Ausbaggerung und Betonirung hinauszugehen, da eine Lockerung der Bodenmassen um einen mit Luftdruck zu gründenden Pfeiler herum nicht zu vermeiden ist, indem stets eine ziemlich große Luftmenge unter der Schneide durchgedrückt wird und auf diesem Wege durch den Kies hindurch ins Freie gelangt. Es ist dann ein Nachstürzen des äußeren Materials in den Senkkasten hinein unausweichlich, besonders noch, wenn bei langer Ausführungsdauer zeitweise die Prefßluft abgelassen wird. Dies Nachstürzen wäre aber gleichbedeutend gewesen mit der Außerbetriebsetzung des vorläufig wiederhergestellten Gleises, da der dasselbe tragende Holzpfeiler, welcher mit seiner vordersten Pfahlreihe nur 1,5 m von der Kante der Baugrube abstand, den Boden unter den Füßen verlieren haben würde. Der Holzpfeiler hätte mindestens einen Abstand von 7 bis 10 m von der Baugrube haben müssen, wenn man eine Gründung bis auf den Felsen hinab hätte ausführen und dabei sich vor Betriebsstörungen und Unglücksfällen hätte bewahren wollen.

Hinsichtlich der Umräumung des Pfeilers ist noch zu bemerken, daß die Herstellung einer geschlossenen Pfahlwand rings um den Pfeiler vorläufig noch nicht angängig war, weil es unter dem im Betriebe befindlichen Gleise an der erforderlichen Höhe zum Rammen fehlte. Nach Abbruch der Holzpfeiler und der Hilfsbrücke, konnte die Umräumung zu Ende geführt werden.

An der westlichen Seite, wo die Trümmer des umgestürzten Pfeilers lagen, mußte die herzustellende Pfahlwand die Trümmer mit einschließen (Abb. 27).

Eine 3 m mächtige thonhaltige Kiesschicht war in ihrem unteren Theile von solcher Zähigkeit, daß es nicht gelang, sie mit kleefernen Rammhülsen mit eisernen Schalen zu durchdringen. Bei allergrößter Huthöhe des Rammhülsers einer unmittelbaren wirkenden Dampfmaschine und besonders einer billiger und besser arbeitenden Dampfmaschine mit endloser Kette würden die Pfähle entweder gespalten sein oder sie wären wieder hochgekommen.

Die Herstellung einer eisernen Spundwand aus alten unbrauchbaren, 6,6 m langen Schienen gelang indessen. Die Schienen wurden um 2,5 m tiefer, als die Unterseite des Blechmantels saß, hinab und 1,20 m in die Thonschicht hineingetrieben; tieferes Eintreiben war nicht möglich, da der Widerstand plötzlich größer wurde und die Schienen zu fetten anfangen (Abb. 26, 27 und 28).

7. Die Wiedereröffnung des zweigleisigen Betriebes.

(1. November bis 11. December.)

Der neue Strompfeiler war am 1. November 1891 für das linke Gleis (Westhofen-Hagen) vollständig und für das rechte Gleis (Hagen-Westhofen) soweit hochgemauert, als es die Zwischenconstruktion, die sogenannte Hilfsbrücke, gestattete (Abb. 23 u. 24). Das zwischen beiden Gleisen entstandene 2 m hohe

Mauerwerk wurde gegen Lorrütteln durch den hart an der Kante wirkenden Auflagerdruck durch Einmauerung großer Basaltquadern gesichert (Abb. 23).

Die neuen eisernen Ueberbauten des linken Gleises waren am 1. December 1891 fertig gestellt und die Ergebnisse der an demselben Tage vorgenommenen Probebelastung in jeder Beziehung befriedigend.

Um nun für den starken Herbstverkehr noch beide Gleise nutzbar zu machen, wurde einsteilen das Mittelfeld des eisernen Zwischenträgers — welcher über die beiden Holzpfeiler gestreckt war, um die Auflager der beiden Ueberbauten des am 1. Februar 1891 vorläufig in Betrieb genommenen Gleises (Hagen-Westhofen) zu tragen — auf dem möglichst hochgeführten Mauerwerk des neuen Pfeilers mittels besonderer Auflager und Auflagersteine nach vorheriger Verstärkung aufgelagert und fest verankert, dann die Zwischenträger zu beiden Seiten des Pfeilers durchgemittelt und nebst den beiden Holzpfeilern behufs Freimachung des Durchlaufsöffnung gegenüber einer im Anzuge befindlichen Hochfluth rasch beseitigt (Abb. 24 und 25). Diese Arbeiten wurden eintägig während des einseitigen Betriebes ohne jede Störung desselben ausgeführt.

Der erste und zweite Ueberbau des rechten Gleises Hengst-Westhofen waren demnach auf einer Unterconstruction aufgelagert, die einen massiven Unterbau hatte. Die eiserne Unterconstruction war so verstärkt ausgesteift, festgelegt und mit dem Mauerwerk verankert, daß keinerlei Verschiebungen oder Schwankungen eintreten konnten. Dieselbe hatte daher den Werth einer dauernden Construction, und es wurde nur aus Gründen der bequemen Unterhaltung, des besseren Aussehens wegen usw. noch die Frage entschieden, ob dieselbe nicht zweckmäßiger im nächsten Sommer bei Verkehrsstille und günstiger Jahreszeit durch Anfeuertabletsetzung des rechten Gleises auf 14 Tage wieder beseitigt und dann auch die zweite rechte Pfeilerhälfte vollständig hochzuziehen wäre.

Auf diese Weise war es nach Jahresfrist bei unausgesetzten Bemühungen gelungen, die Inbetriebnahme beider Gleise auf der für den Personen- wie für den Güterverkehr so wichtigen Hauptlinie (Köln-Berlin, Köln-Cassel-Leipzig) am 14. December 1891 ohne jede Störung zu vollziehen.

Ein Unfall war in dieser angestrengten Bauzeit weder während der vorübergehenden noch während der endgültigen Wiederherstellung vorgekommen.

8. Die Befestigung der Flußsohle am neuen Pfeiler.

Der Blechmantel des neugegründeten Strompfeilers war nun mit 6,6 m langen Schienen (Abb. 26 bis 28) ringsum mit Ausnahme des unter dem rechten Gleise befindlichen Theiles, wo es bis nach Beseitigung der Zwischenträger an der dazu nöthigen Höhe fehlte, umrammt. Die eisernen Hilfsbrücke und die Holzpfeiler waren am 10. December beseitigt. Die vollständige Ummantelung des Blechmantels wurde im Winter 1891/92 durchgeführt, und der Pfeiler mit einer Steinschüttung aus sehr schweren Steinen umgeben. Die große Auskolkung, welche sich ringsum erstreckte, war theils mit Erde und Gerölle, theils mit schweren Steinen ausgefüllt worden (Abb. 13), und zur Befestigung des Baugrundes war um den neuen Pfeiler aufser der Schienenwand in weiteren Abstand noch eine Pfahlwand gerammt worden (Abb. 27), die mittels einer Dampfkreissäge dicht über dem Flußgrunde abgeschnitten wurde (Abb. 29).

9. Die Beseitigung der eisernen Hilfsconstruction.

Die auf dem neuen Pfeiler unter dem Gleise Hengst-Westhofen lagernde eisernen Hilfsconstruction wurde in der Zeit vom 24. März bis 1. April bei einseitigem Betriebe beseitigt.

Die Gerüstbocke zum Tragen der beiden Ueberbauten, welche während der Beseitigung der eisernen Unterconstruction und der Hochmauerung der einen Pfeilerhälfte ihre Auflager verloren, waren gemäß den Abb. 30 u. 31 aufgestellt. Mit Rücksicht auf den schlaffen Untergrund und die geringe Stärke der Verticalen war jeder Gerüstbock aus zwei Jochen hergestellt, sodafs die Abstützung eines jeden Ueberbaues unter vier Verticalen und zwei Querträgern in zusammen zwölf Punkten erfolgte, indem nicht nur die Querträger an zwei Stellen, sondern auch die starken Obergurte durch neben die Verticalen und zwischen die Knotenbocke gestellte hölzerne Streben abgefangen wurden. Das Hochheben der Ueberbauten fand durch Unterkeilung der vier Verticalen und beider Querträger statt.

Am 6. April war das Mauerwerk vollendet. Am 11. April wurden die Auflagerplatten verlegt und die Ueberbauten in ihre Lager berabgemakt. Am 20. April fand die Probebelastung statt. Es wurden dann die Weichen herausgenommen, das Stellwerk abgeändert und mit dem 1. Mai, dem Erscheinen des neuen Fahrplanes, der volle zweigleisige Betrieb endgültig wieder eröffnet.

B. Die Sicherung der übrigen Pfeiler und die Flußregulirung.

(Abb. 13 u. 14.)

Der linke Landpfeiler.

Nächst dem ersten Strompfeiler war der linke Landpfeiler während der Hochfluth am meisten gefährdet gewesen. Derselbe war, wie jener, nicht durch eine Spundwand gegen Unterspülung geschützt, auch verhältnismäfsig wenig tief gegründet (um 70 cm weniger, als in der vorhandenen alten Bauzeichnung angegeben war). Die Sicherung durch einen tief hinabreichenden Fangdammer erwies sich als kaum ausführbar. Die Herstellung einer Spundwand aus Eichenpfählen und 6,6 m langen Schienen gelang indessen. Die Eichenpfähle reichten 3 bis 4 m, die Schienen 5 m tiefer hinab, als die Grundsohle des Pfeilers. Die Eichenpfähle haben die Thonschicht nicht erreicht, wohl aber die Schienen (Abb. 13 u. 14).

Die oberhalb des Pfeilers am linken Flußufer ausgeführten Uferbefestigungen zum Schutze des Ufers gegen Abbruch und hiermit zum Schutze des Eisenbahndammes bestehen in Herstellung einer Pfahlwand und Uferpflaster in Mörtel, beide mit Steinwurf.

Die Vergrößerung des Durchflußquerschnittes.

Durch Vergleich mit den benachbarten Ruhrbrücken sowie durch Rechnung, namentlich auch bei Berücksichtigung der eingangs geschilderten ungünstigen Lage der Brücke, wurde festgestellt, daß der nutzbare Durchflußquerschnitt derselben für eine regelrechte Abführung der Hochwassermassen erheblich zu klein ist. In der ersten und zweiten Öffnung wurde daher (Abb. 13) die Flußsohle erheblich tiefer gelegt, als sie vor der Hochfluth lag. Wenn hierdurch zwar immerhin eine Verbesserung erzielt war, so ergaben doch die wiederholt und sorgfältig angestellten Rechnungen und Vergleiche mit benachbarten Ruhr- und Leennebrücken, daß der Mangel an Durchflußquerschnitt das Hauptübel der Hoheneyburger Brücke sei, und dafs daher in dieser Beziehung

noch weit mehr geschehen müsse, um einer Wiederholung von Zerstörungen, sei es an den Pfeilern, den Uferbefestigungen, dem Flußgrunde oder der unterhalb belegenen Wiesen wirksam vorzubeugen. Der am nächsten liegende Gedanke, war die Erbauung einer Fluthöffnung im Bahndamme nach Hengstei zu, für welche dann in der Folge auch verschiedene Entwürfe aufgestellt wurden.

Die übrigen Pfeiler.

Nach den angestellten ausgedehnten Bohrungen stehen auch die drei übrigen Pfeiler der Brücke nicht auf Felsen, sondern auf Kies, und der Felsen liegt erheblich tiefer; ja in Wirklichkeit liegen die Betonsohlen der Pfeiler höher, als die alte Bauzeichnung angiebt, und zwar die des zweiten Stropfpfeilers um 65 cm, die des dritten um 30 cm und die des rechten Landpfeilers um 80 cm. Die Pfeiler sind zwar mit Spundwänden umgeben, doch reichen dieselben nur bis zur Betonsohle hinab, während sie zur Verhinderung von Unterspülungen mehrere Meter tiefer, mindestens so tief wie die Auskolkung zwischen dem ersten und zweiten Stropfpfeiler, hinabgetrieben sein mußten, an welcher die Hochfluth gezeigt hatte, bis wie weit ihre Kraft geht, den Flußgrund auszuwaschen. Unter solchen Umständen drängte sich die Ueberzeugung auf, daß bei neuen, ungewöhnlichen Fluthen, die möglicherweise noch höher steigen könnten, bei einem Uebergewichte der Lenne über die Ruhr der zweite und dritte Stropfpfeiler gefährdet sein würden. Da die vollständige Sicherung dieser Pfeiler unverhältnismäßige Kosten verursacht haben würde, so war auf eine Entlastung der Hohensyburger Brücken durch Erbauung einer besonderen Fluthbrücke Bedacht genommen. An den genannten Pfeilern sollte daher weiter nichts geschehen, als die Herstellung einer neuen Umpackung mit sehr schweren Steinen.

C. Kosten.

Die gesamten Herstellungskosten haben rund 500 000 M betragen. Davon entfallen 120 000 M auf die vorläufige Wiederherstellung eines Gleises (auf Holzpfählen), 30 000 M auf die Einrichtung und Durchführung des eingleisigen Betriebes, 250 000 M auf die endgültige Wiederherstellung der Ruhrbrücke und 100 000 M auf Uferbefestigungs- und Regulierungsarbeiten.

Nicht inbegriffen sind die etwa 50 000 M betragenden Kosten, zu welchen der Eisenbahndamm wegen Beschädigung der unterhalb der Brücke liegenden Weiden durch Geröllmassen, welche aus den Auskolkungen an der Brücke stammen, verurtheilt wurde, gegen welches Urtheil aber Berufung eingelegt ist.

Bisherige Erhebungen hatten unzweifelhaft festgestellt, daß die Eisenbahnbrücke über die Ruhr den zeitigen Anforderungen nicht mehr gewachsen sei, und daß etwas geschehen müsse, um die wichtige Bahnstrecke danernd zu sichern. Daher sind Entwürfe für eine Entlastung derselben durch Erbauung einer Fluthbrücke für das Lennehochwasser aufgestellt worden. Je mehr aber eine Lösung der Aufgabe versucht wird, um so mehr Schwierigkeiten treten auf.

An der Stelle, wo die Fluthbrücke zu erbauen sein würde, treffen zwei zweigleisige Bahnen zusammen, sodafs kostspielige Verlegungen derselben erforderlich sein würden. Ferner auch ist die Lage der jetzigen Ruhrbrücke so gewählt, daß ihre Pfeiler wenigstens einigermaßen parallel gerichtet sind zu der Resultirenden der Hochwasserströmungen aus Ruhr und Lenne. Würde nun die eine der Kräfte, das Lennehochwasser, fortfallen, so würde die Pfeilerstellung und die Lage der Brücke zum Hochwasserstromstrich der Ruhr eine vollständig schiefe und unzweckmäßige werden. Eine Beseitigung dieses Uebelstandes würde aber nur durch künstliche Mittel, durch eine umfangreiche kostspielige Flußregulierung und Befestigung möglich sein. Da der Lösung der vorliegenden Aufgabe durch Erbauung einer Fluthbrücke auch noch eine Reihe anderer Nachtheile anhaftet, wie zu befürchtende Wiesen- und Uferbeschädigungen unterhalb der Fluthbrücke und dgl. mehr, so wurde mit Rücksicht auf die Wichtigkeit der Bahnlinie Hagen-Schwerte-Una der Entwurf für eine vollständige Verlegung der Bahnlinien, in der Weise aufgestellt, daß die beiden Flüsse Ruhr und Lenne an geeigneten Punkten oberhalb ihrer Vereinigung mittels besonderer Brücken von ausreichender Durchflußweite überschritten werden. Dieser Entwurf wird nunmehr ausführlich bearbeitet.

Hagen, im October 1893.

Das Kloster und die Kirche Unserer Lieben Frauen in Magdeburg,

vom Regierungs-Baumeister J. Kohle.

Zu dem Aufsatze über das Kloster und die Kirche Unserer Lieben Frauen in Magdeburg ist leichtigend zu bemerken, daß durch ein Versehen in der Druckerei zwei Stroche, nämlich die Abb. 3 auf S. 29 und die Abb. 11 auf S. 39 auf den Kopf gestellt worden sind, was wir zu beachten bitten.

Die Schriftleitung.

Die Universitätsbibliothek in Leipzig.

(Mit Abbildungen auf Blatt 46 bis 49 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Seit Jahrhunderten hatten die Räume des Paulinums, des ältesten Theiles jenes Paulinerklosters, das vor der Reformation die Dominikanermönche inne hatten, und das unter Kurfürst Moritz im Jahre 1543 durch Schenkung an die Universität Leipzig kam, die Bibliothekschätze der sächsischen Hochschule beherbergt, als Platzmangel ernstlich mahnte, ein neues Bibliotheksgebäude zu errichten. Der zunächstliegende und berechtigste Wunsch, die Bibliothek auch für fernere Zeiten in unmittelbarer Nähe der Universität zu behalten, mußte der Thatsache weichen, daß die Räumlichkeiten der Universität kaum für eine mittlere derartige Anstalt von 800—900 Studenten, keinesfalls aber auf die Länge der Zeit für eine solche von mehr als dreitausend Studenten ausreichte, was die Errichtung eines eigenen, den Bedürfnissen eines Bibliotheksgebäudes entsprechend ringum freiliegenden Gebäudes auf dem beschränkten Grundstücke des Paulinums gänzlich ausschloß.

Leider scheiterten die Bemühungen der Universitätsverwaltung, das in nächster Nähe der Universität auf einer alten Bastion gelegene Grundstück der ersten Bürgerschule von der Stadt zu erwerben. Denn mag auch die Unbequemlichkeit der jetzigen Lage der Bibliothek durch zeitgenössische Einrichtungen zum Theil wieder gut gemacht werden — des innigen Zusammenhanges mit der nun auch neu entstehenden Universität entbehrt sie doch.

Im Jahre 1885 eröffnete das Kgl. Sächsische Ministerium des Cultus und öffentlichen Unterrichtes einen Wettbewerb unter den deutschen Architekten, bei dem der Entwurf des Unterzeichneten den ersten Preis erhielt. Im weiteren Verfolg der Sache wurden dem Unterzeichneten auch die Anfertigung der Pläne und die künstlerische Oberleitung des Baues übertragen.

Als Bauplatz war das an der Beethovenstraße, dem Concerthaus gegenüber gelegene Grundstück gewählt worden. Nach Bestimmung der Bibliotheksverwaltung war hier von der seit Jahrzehnten nach englischem und französischem Vorgang vielfach angewendeten sog. Magazinirung abzugeben und die Büchersammlung in Sälen unterzubringen, die gegeneinander feuersicher abschließbar, und in denen die Büchergestelle nur so hoch ungeordnet sein sollten, daß die oberste Bücher-

reihe ohne Benutzung eines Trittes oder einer Leiter zu erreichen sei.

Der wichtigste Leitgedanke für die Grundrissgestaltung schien dem Verfasser in der Nothwendigkeit zu beruhen, den Lesesaal, die Bücherausgabe und den Katalogsaal, also alle die Räume, welche von den Besuchern betreten werden dürfen, so zu legen, daß das Heranschaffen der Bücher aus den Speichern ohne Betreten öffentlicher Räume vor sich gehen konnte. Das Bauwerk gliedert sich in zwei Theile, in das an der Beethovenstraße gelegene Verwaltungs- und das sich an dieses anschließende Speichergebäude. Das Hauptgebäude enthält außer dem Keller zwei 6 m hohe Geschosse, über welche sich noch ein 3 m hohes Geschloß lagert. An jedes der ersten schloffen sich zwei je 3 m hohe Geschosse des Speicherbaues an, sodafs dieser letztere einschließend des mit dem vorerwähnten 3 m hohen zweiten Obergeschosse des Hauptgebäudes in einer Höhe liegenden letzten Geschosses deren fünf aufweist.

Die Größe der Bücherspeicher ist zur Aufnahme einer Bibliothek von 500 000 Bänden berechnet, kann aber leicht durch Anbauten vermehrt werden, deren Ausführung weder die Sammlung selbst, noch ihre Ordnung irgendwie beeinträchtigen würde.

Verwaltungs-, wie Speicherräume sind mit Heizung und Lüftung versehen: die ersten wie auch der Lesesaal, das Treppenhaus und die Gänge sind durch Gas erleuchtet.

Das Bauwerk ist in allen Theilen feuersicher ausgeführt. Alle Decken bestehen aus Stampfbeton zwischen Eisenträgern, die Fußböden sind aus Cement hergestellt, diejenigen der Verwaltungsräume und des Lesesaales mit Linoleum belegt. Die Büchergestelle sind aus Holz gefertigt.

Das Gebäude umfaßt eine belaste Grundfläche von 4837,80 qm und einen umbauten Raum von 105 720 cbm. Die Gesamtkosten einschließlich der inneren Ausstattung und der Bauleitung betragen 2 330 000 M. die Kosten der inneren Ausstattung allein 210 000 M. 1 cbm umbauten Raumes einschließlich der inneren Ausstattung und Bauleitung stellt sich auf 22,03 M., 1 cbm umbauten Raumes ausschließlich der inneren Ausstattung auf 20 M., 1 qm belaste Fläche, nach den Gesamtkosten berechnet, auf 481,60 M.

Arwed Rofsbach.

Neuere Krankenhäuser in Wien und Budapest.

(Mit Abbildungen auf Blatt 50 und 51 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Bei dem raschen Anwachsen der beiden Hauptstädte Oesterreich-Ungarns in den letzten Jahrzehnten trat hier wie in anderen aufblühenden Großstädten die Nothwendigkeit hervor, in größerem Umfange für die Bedürfnisse der Krankenpflege zu sorgen. Sowohl in Wien als in Budapest sind seit Mitte der achtziger Jahre verschiedene Krankenhäuser errichtet,

die in hohem Grade den neueren ärztlichen und gesundheitlichen Anforderungen genügen und als musterghltige angesehen werden können. Einige dieser im Sommer 1894 mit Genehmigung des Herrn Ministers der öffentlichen Arbeiten von den Unterzeichneten besichtigten Anstalten sollen nachstehend kurz beschrieben werden.

1. Das K. K. Franz-Joseph-Spital in Wien.

(Blatt 50.)

Die im X. Wiener Gemeindebezirk „Favoriten“ an der Triester Reichsstraße auf einer Anhöhe schön belegene Anstalt ist 1887—1891 nach Plänen des K. K. Statthalteri-Bauraths Fellner erbaut und zur Unterbringung von 610 Kranken eingerichtet. Die Fläche des Grundstücks beträgt etwa 8,5 ha, sodafs auf ein Krankenbett rund 140 qm des Bauplatzes entfallen. Bei dieser Inanspruchnahme des Platzes haben sich überall Höfe und Gärten von reichlichen Abmessungen zwischen den einzelnen Bauten ergeben.

Die in erster Linie für Kranke der benachbarten, dicht bevölkerten Stadtbezirke bestimmte Anstalt (Abb. 1) zerfällt in zwei Hauptabteilungen, eine allgemeine für innere und chirurgisch Kranke sowie eine besondere für Infektionskranke. Letzterer gehören 160 Betten an. Die Infektions-Abtheilung besitzt einen eigenen Zugang sowie ein besonderes Verwaltungsgebäude und ist durch Umwehrungen von der allgemeinen Abtheilung völlig getrennt.

Aus dem Lageplan (Bl. 50 Abb. 1) ist zu ersehen, wie die verschiedenen Gebäudegruppen des Krankenhauses in zweckmäßiger und übersichtlicher Weise angeordnet sind. Man



Abb. 1. Schaubild des K. K. Franz-Joseph-Spitals in Wien.

gelangt zu der allgemeinen Abtheilung über die nordöstliche Zufahrtstrasse, kommt am Pfortnerhaus vorüber und erreicht zunächst das Verwaltungsgebäude, woselbst die Aufnahme der Kranken erfolgt. Zu beiden Seiten des Verwaltungsgebäudes befinden sich die Wohnhäuser für die Directoren, die Aerzte und sonstige Beamte. Inmitten des Grundstücks liegen ein größerer und drei kleinere Krankenpavillons, das Wohngebäude der pflegenden Ordensschwestern, ein Badehaus und die Kochküche. Auf dem südwestlichen Theile des Bauplatzes, wo künftig eine Bebauung der Nachbargrundstücke eintreten kann, sind unmittelbar an der Grenze das Waschhaus nebst dem Kesselhause, ein Wasserturm, das Werkstättenhaus und ein Stallgebäude nebst Wagenschuppen errichtet. Die von der Triester Reichsstraße zugängliche Infektions-Abtheilung verfügt neben dem besondern Verwaltungsgebäude über drei Pavillons und zwei kleinere Baracken. Ausserdem ist, von beiden Abtheilungen erreichbar, in der Nähe der Straße ein geräumiges Leichenhaus errichtet.

Das Verwaltungsgebäude (Bl. 50 Abb. 10) enthält im Erdgeschofs die Aufnahmeräume, die Apotheke, ein kleines Ambulatorium und einige Geschäftszimmer. Im I. Stockwerk folgen die übrigen Verwaltungsräume und die Bibliothek, während das II. Stockwerk lediglich zu Wohnungen für unverheirathete Assistenzärzte bestimmt ist.

Von den Krankenpavillons der allgemeinen Abtheilung bietet der grösste (Bl. 50 Abb. 11) in drei Geschossen Unterkommen für 270 Krankenbetten, die in 9 größeren Sälen für je 22 Betten und in verschiedenen kleinen Zimmern für 2—5 Betten vertheilt sind. Jeder Seitenflügel ist vom Mittelbau im Erdgeschofs durch offene Durchfahrten, im I. und II. Stockwerk durch luftige Treppenhäuser geschieden, sodafs sich in jedem Geschofs drei voneinander abgeschlossene Krankenabtheilungen bilden. Die Aborte sind nach englischem Vorbilde in besondere Ausbauten des Pavillons verlegt und hier durch Querflure gegen das Gebäude abgesondert. In den Krankensälen entfallen auf jedes Bett die sehr reichlichen

Masse von 9—12,5 qm Grundfläche und 45—60 cm Luft-raum. Die drei kleineren Pavillons (Bl. 50 Abb. 7 u. 2) sind zur Aufnahme von je 60 Betten eingerichtet. In jedem der beiden Geschosse befinden sich ein Krankensaal mit 22 Betten, ein Zimmer mit 5 Betten, mehrere Absonderungszimmer und die erforderlichen Nebenräume. Zweckmäßig hat man die Bäder, Theeküchen und Aborte in einem Anbau vereinigt und durch einen Vorflur von der Krankenabtheilung abgesondert. Sämtliche Pavillons werden durch eine mit Lüftungs-vorrichtungen verbundene Niederdruck-Dampfheizung erwärmt, deren Kessel im Keller jedes Gebäudes stehen. Für die Krankensäle der Erdgeschosse hat man eine Fußbodenheizung nach dem Muster des Krankenhauses in Hamburg-Eppendorf angeordnet, mit deren Wirkung man sehr zufrieden ist.

Zwischen den Seitenflügeln des großen Pavillons liegt ein kleines Badehaus (Bl. 50 Abb. 14) mit einem Warmwasserbad, Räumen für Brause-, Wärmeluft- und Dampfbad, sowie mit 4 einzelnen Baderzellen. Nach den eingezogenen Erkundigungen wird die Anlage wenig benutzt, da die meisten Kranken innerhalb der Krankenabtheilungen baden können.

Die Lage des Küchengebäudes (Bl. 50 Abb. 16 u. 3) ist derartig gewählt, daß von hier aus auch die Verpflegung der Infections-Abtheilung möglich ist. An die etwa 165 qm große und 7 m hohe, gut beleuchtete Köchliche schlossen sich beiderseits die Wirtschafteräume und Wohnräume der Küchenbedienung an, während die Speiseabgabe im nord-westlichen Theile angeordnet ist. Die Speisen werden theils mit Dampf, theils mit heissem Wasser gekocht.

Einen zweckmäßigen Grundriß besitzt auch das Waschhaus (Bl. 50 Abb. 5), welches für die aus der Infections-Abtheilung kommende unreine Wäsche einen besonderen, von außen zugänglichen Raum erhalten hat. Das Trocknen der Wäsche erfolgt durch einen großen Schimmelschen Trockenapparat. Im Obergeschosse des Gebäudes liegen zwei Speicherräume, ein Trockenraum sowie einige Schlaf- und Wohnräume für die Bedienung.

Für den Betrieb des Badehauses, der Köchliche, des Waschhauses, der im Werkstattgebäude untergebrachten Desinfections-Apparate und der Pumpen dienen drei im benachbarten Kesselhause (Bl. 50 Abb. 4) stehende Dampfkessel von je 49 qm Heizfläche. Der Kesselraum ist groß genug, um im Bedarfsfalle noch zwei weitere Kessel von gleicher Abmessung aufnehmen zu können.

Obwohl die Anstalt an die städtische Hochquellenleitung angeschlossen ist, so hat man doch zur Sicherheit des Betriebes noch einen 50 m tiefen Brunnen angelegt, aus welchem das Wasser in das größere der beiden Sammelbecken des Wasserturmes (Bl. 50 Abb. 12) gepumpt wird.

Der große Pavillon für Infectionskranke (Bl. 50 Abb. 21) vermag 60 Betten aufzunehmen, die innerhalb des zweigeschossigen Gebäudes in vier getrennten Abtheilungen stehen. Die Treppenhäuser sind in geschickter Weise so angeordnet, daß der Verkehr nach dem 1. Stockwerk von dem nach dem Erdgeschosse gesondert ist. Ein Theil des Dachgeschosses ist zu Wohn- und Schlafräumen für Dienstleute ausgebaut. Zwei andere Pavillons für je 40 Betten (Bl. 50 Abb. 15) zeigen einen ähnlichen Grundriß. Für die beiden kleinen Baracken zu je 10 Betten (Bl. 50 Abb. 20)

haben anscheinend nach Bauart und Einrichtung die Baracken des Instituts für Infectionskrankheiten in Berlin als Vorbild gedient.

Das Verwaltungsgebäude (sog. Administrationsstock) der Infections-Abtheilung (Bl. 50 Abb. 18) enthält im Erdgeschosse die von den übrigen Zimmern gänzlich abgetrennten Aufnahmeräume mit Auskleidezimmer und Brausbad, Dienstzimmer, Zimmer für den Oberarzt und die Schwestern, Bäder und Aborte, im 1. Stockwerk Wohn- und Schlafräume für Assistenzärzte und Beamte.

In dem Leichenhause der Anstalt (Bl. 50 Abb. 19) befinden sich die Leichenkeller, ein Sectionssaal mit Nebenzimmern für wissenschaftliche Arbeiten, ein Aufzugszimmer, die Leichencapelle und eine Warthalle für Leidtragende.

Mit Ausnahme der beiden Baracken der Infections-Abtheilung sind sämtliche Baueinheiten massiv aufgeführt. Die in gefälligen Renaissanceformen gehaltenen Außenseiten der Gebäude weisen Putzflächen und Werksteinliederungen auf. Die Dächer sind mit Falzziegeln eingedeckt.

Die Gesamtkosten der Anlage wurden einschließlich des Grundwerthes zu 2534 000 Gulden, etwa = 4 308 000 .M., angegeben; hiernach würden die Kosten für ein Krankentbett rund 7060 .M. betragen.

2. Das Allgemeine Krankenhaus in Budapest.

(Blatt 51.)

An der Grenze des Weichbildes von Budapest ist am Ende der Ullöer Straße das Allgemeine Krankenhaus Mitte der achtziger Jahre nach den Plänen des Professors an der Technischen Hochschule Hausmann errichtet. Die nach der Pavillonbauart angelegte Anstalt war ursprünglich zur Aufnahme von 656 Kranken bestimmt, sodafs bei einer Größe des Bauplatzes von etwa 6 ha auf jedes Bett eine Fläche von rund 90 qm entfiel. Gegenwärtig müssen oft 800 bis 900 Kranke aufgenommen werden.

Die Stellung der einzelnen Bauten geht aus dem Lageplan (Bl. 51 Abb. 7) hervor. An der Straße liegt das Verwaltungsgebäude, in welchem sich die Aufnahmeräume, die Geschäftszimmer, die Apotheke, die Wohnungen des Verwalters und der Schwestern befinden. Symmetrisch zur Mittelachse folgen dann in angemessenen Abständen sechs Pavillons für chirurgisch und innerlich Kranke mit je 69 bzw. 95 Betten und zwei Pavillons für Krebs- und Brandkranke sowie für nicht ansteckende Hautkranke mit je 69 Betten. Auf dem hinteren, nordwestlichen Theile des Grundstücks stehen ein Badehaus, eine Köchliche, ein Desinfectionshaus, ein Waschhaus, ein Gebäude für Kessel und Wagen, endlich ein Leichenhaus und ein Eischuppen.

Von den Pavillons sind diejenigen für innerlich Kranke (Bl. 51 Abb. 9 u. 10) dreigeschossig über einem Keller errichtet. Jedes Geschoss umfaßt einen großen Krankensaal für 28 Betten und mehrere Zimmer für 1 bis 4 Betten, dazu die erforderlichen Nebenräume (Tageräume, Baderäume und Aborte); außerdem hat man in den Pavillons Wohn- und Schlafräume für Aerzte und die Bedienung vorgesehen. Die übrigen zweigeschossigen Pavillons (Bl. 51 Abb. 8) enthalten in jedem Geschosse zwei Krankensäle für je 16 Betten und mehrere Einzelzimmer mit denselben Nebenräumen; in den chirurgischen Pavillons ist auch noch ein Operationszimmer verhan-

den. In den Sälen war für jedes Bett ein Lufräum von 40 bis 45 cbm gerechnet. Eigenartig ist die Bauart der Decken in den großen Krankensälen. Man hat hier die Decke aus Wellblechtafeln zwischen gebogenen Eisenträgern hergestellt, die etwa 2 m voneinander entfernt liegen. Der Raum zwischen der Decke und dem Fußboden des oberen Geschosses enthält die Abluftcanäle. Die in Massivbau aufgeführten Pavillons werden durch eine Dampf- und Dampfheizheizung erwärmt; die zugehörigen drei großen Cornwellkessel dienen gleichzeitig für den Wasch- und Kochbetrieb sowie für die Bereitung des warmen Wassers zu Bädern u. dgl. In Verbindung mit der Centralheizung ist eine kräftig wirkende Saugelüftung eingerichtet.

Sämtliche Hauptgebäude sind durch breite, mit Fliesen belegte Wege, die sich etwa 15 cm über das anschließende

Gelände erheben, miteinander verbunden. Die Gebäude sind in Ziegeltbau in einfachen, aber ansprechenden Formen ausgeführt und mit Schieferdächern versehen.

Die Baukosten der Anstalt einschließlich der inneren Einrichtung und der Außenanlagen sollen etwa 1 420 000 Gulden, — rund 2 414 000 .#, betragen haben; es würde hiernach auf ein Krankbett nur der sehr mäßige Preis von 3700 .# entfallen.

3. Das neue Epidemie-Spital in Budapest.

(Blatt 51.)

Einige hundert Schritte südöstlich von dem Allgemeinen Krankenhause ist an der Gyáli-Straße das im Sommer 1894 vollendete neue Epidemie-Spital nach Angaben der Dr. Patrubany und Gehhard durch den Architekten Josef Kausser erbaut. Auf dem etwa 5,5 ha großen Grundstückse nach



Abb. 2. Baracken des neuen Epidemie-Spitals in Budapest.

dem Bauplane 200 Krankenbetten in Baracken untergebracht worden; es entfällt demnach auf jedes Bett die reichliche Fläche von 275 qm des Bauplatzes.

Die Anordnung der verschiedenen Gebäude der Anstalt (Bl. 51 Abb. 1) zeigt einige Ähnlichkeit mit derjenigen der Bauten des Allgemeinen Krankenhauses. Auch hier erhebt sich nahe der Straße das Verwaltungsgebäude, hinter welchem 8 Krankenbaracken mit je 25 Betten, die Köchküche, ein Stallgebäude und ein Desinfektionshaus, das Geräth- und Maschinengebäude, das Waschhaus und das Leichenhaus errichtet sind.

Das aus einem Untergeschoß, einem Erdgeschoß und I. Stockwerk bestehende Verwaltungsgebäude enthält die Aufnahme- und Geschäftsräume, die Apotheke, die Dienstwohnungen des Verwalters und des Pfortners, ferner Wohn- und Schlafräume der Aerzte und der Schwestern, auch einige Speicherräume. Der Grundriß bietet im übrigen nichts bemerkenswerthes.

Von besonderem Interesse ist die Anordnung der Krankenbaracken (Bl. 51 Abb. 3 bis 6a), die sowohl unter sich

als mit dem Küchengebäude durch bedeckte, seitlich offene Gänge verbunden sind (Abb. 2). Jede Baracke besteht demnach aus zwei durch eine kurze Glashalle verbundenen Bauteilen, die über einem hohen Unterbau nur noch ein Erdgeschoß besitzen. Der Vorderbau umfaßt einen zweistöckig beleuchteten Krankensaal für 16 Betten mit den zugehörigen Nebenräumen, während sich im Hinterbau zwei Zimmer für je 4 Betten und ein Zimmer für Kranke I. Klasse mit einigen Nebenräumen befinden. Beide Gebäudetheile haben gesonderte Eingänge erhalten, sodaß es möglich ist, in jeder Baracke entweder zwei verschiedene epidemische Krankheiten oder verschiedene Geschlechter zu behandeln. Im Untergeschoß liegen die Räume für Heizung und Kohlen, für die Desinfektion der Bettwäsche und für Handwagen zur Speiseförderung, ferner ein Zimmer für den Heizer und die Kleiderkammern. Die Baracken sind wie die übrigen Gebäude des Spitals massiv in einfachen Architekturformen ausgeführt und mit Schieferdächern versehen. Für die Dächer hat man eiserne Binder angeordnet, deren untere Gurtungen die aus Betongufs hergestellten Zimmerdecken, und deren obere

Gurtungen die Dachdeckung tragen. Der Fußbodenbelag der Krankenzimmer besteht aus gelben Fliesen; die Wände haben Oelfarbenanstrich erhalten. Alle Möbel sind aus Eisen hergestellt. Zur Erwärmung der Baracken im Winter dient eine vereinigte Niederdruckdampf- und Dampfheizung, die mit einer wirksamen Lüftungsanlage verbunden ist. Im Untergeschosse jedes Krankengebäudes befinden sich der Dampfenwickler und der durch eine elektrische Kraftmaschine betriebene Bläser. Die Einfallslöcher für die Zuführung der frischen Luft liegen zwischen den Baracken. Aus den Kranken-

räumen gelangt die verbrauchte Luft durch aufsteigende, mit Dampfschlangen ausgestattete Canäle ins Freie. Im Sommer tritt auch eine Firstlüftung in Thätigkeit.

Von den übrigen Gebäuden des Spitals sei hier noch das auf der südwestlichen Ecke des Grundstücks errichtete Leichenhaus erwähnt, dessen Grundriss (Bl. 51 Abb. 2) eine eigenartige Anordnung in der nach Süden vorgebauten, halbkreisförmigen offenen Vorhalle zeigt. Die Leidtragenden können sich in dieser Halle versammeln und bei geöffneten Thüren dem in der Capelle stattfindenden Trauergottesdienste beiwohnen, ohne das Gebäude zu betreten und sich der Gefahr einer Ansteckung auszusetzen.

Die Baukosten der Anlage haben angeblich 600 000 Gulden, = rund 1 000 000 .£, betragen, wonach auf ein Krankentbett 5000 .£ entfallen.

4. Das Hospital zum Rothen Kreuz in Budapest. (Blatt 51.)

Dieses nach Plänen des Professors Haufmann ausgeführte Hospital (Abb. 3) wurde 1883 durch den „Verein vom Rothen Kreuz in Ländern der heiligen Krone Ungarns“ in Ofen begründet und in erster Linie zur Unterbringung von erkrankten oder verwundeten Soldaten während eines Krieges bestimmt. In Friedenszeiten wird nur ein Theil der Gebäude zu Krankenhäusern verwendet; die übrigen dienen größtentheils als Schuppen, in denen eine ziemliche Anzahl von Ambulanzwagen bereit steht.



Abb. 3. Hospital zum Rothen Kreuz in Budapest.



Abb. 4. Stefanie-Kinderkrankehaus in Budapest.

Wie der Lageplan (Bl. 51 Abb. 12) ersieht, sind die einzelnen Baulichkeiten auf dem unregelmäßigen Bauplatz geschickt angeordnet. Hinter dem Verwaltungsgebäude gelangt man zu vier zweigeschossigen Pavillons, von denen die östlichen die im Kriege verwundeten Officiere aufnehmen sollen, während die beiden westlichen für je 40 innerlich oder äußerlich Kranke bestimmt sind. In der Mittelhalle des Verwaltungsgebäudes folgen die Küche und das Kesselhaus. Auf dem westlichen Theile des Grundstücks erheben sich fünf eingeschossige Baracken (jetzt Wagenschuppen); vier

eisenolche Baracken, nördlich und südlich vom Kesselhaus, sind gegenwärtig nur in den Grundmauern vorhanden, können aber im Bedarfsfalle in kurzer Zeit vollendet werden. An den südlichen Straßengrenzen sind zwei Speichergebäude, sowie ein Absonderungs- und ein Leichenhaus ausgeführt.

Die einfach, aber zweckmäßig gestalteten Grundrisse eines Pavillons für innerlich Kranke und einer Baracke sind auf Blatt 51 Abb. 13 u. 14 dargestellt.

Nach Mittheilung der Verwaltung können im Kriegsfall 800 bis 900 Personen in dem Hospital gleichzeitig ver-

pfligt werden. Ueber die Baukosten war nichts genaueres zu erfahren.

5. Das Stefanie-Kinderkrankehaus in Budapest. (Blatt 51.)

Als eine sehr interessante, auf verhältnißmäßig beschränktem Eck-Bauplatze geschickt angeführte Anlage ist das in der Ullöser Straße vor einigen Jahren errichtete Kinderkrankehaus (Abb. 4), eine Stiftung des unter dem Schutze der Kronprinzessin-Wittve stehenden Pester Armenkinder-Spitals-Vereins, anzusehen. Die Anstalt bietet Platz für 148 Betten, von denen 100 im Hauptgebäude und je 24 in zwei Absonderungsbaracken für ansteckende Fälle untergebracht sind. Auf dem hinteren Theile des Grundstücks befindet sich ein kleines Leichenhaus. Mit dem Krankenhause ist ein Ambulatorium verbunden, durch welches auch die Aufnahme erfolgt.

Das Hauptgebäude, von dem auf Bl. 51 Abb. 11 ein Grundriß des I. Stockwerks dargestellt ist, besteht aus einem Untergeschoß, einem Erdgeschoß und einem I. Stockwerk. Im Untergeschoß befinden sich die Wirtschaftsräume (Koch- und Waschküche), die Räume für die Warmwasserheizung und für die Desinfection. Das Erdgeschoß enthält in dem südöstlichen Vorbau das Ambulatorium, im übrigen Krankenzimmer. Ueber dem Ambulatorium liegen im I. Stock ein größerer Hörsaal, gleichzeitig Sitzungssaal des Vorstandes, die Zimmer des Directors und der Schwestern; sonst umfasst auch der I. Stock nur Krankenzimmer.

In den nordöstlich und südwestlich vorgebauten Querflügeln sind im Erdgeschoß und I. Stockwerk je zwei Krankenzimmer zu 10 Betten angeordnet, zwischen denen ein gemeinsamer Tagerraum mit offener Halle eingeschaltet ist. Eigenartig ist die Anlage eines vor jeder Saalgruppe eingeschobenen Querflügels. Man hat dadurch den Vortheil erreicht, jedem zweifach beleuchteten Krankenzimmer einen besonderen Eingang zu

geben und der Uebertragung von Krankheiten aus den Sälen nach den übrigen Krankenzimmern des Gebäudes, oder umgekehrt, wirksam vorzubeugen. Diese Anordnung hat beim Bau des neuen Leipziger Kinderkrankenhauses bereits Nachahmung gefunden. In den Sälen entfällt auf jedes Bett ein Luftraum von 34,9 cbm.

Der Grundriß der Absonderungsbaracken kann wegen des eingebauten, schlecht beleuchteten Mittelflures nicht als zweckmäßig gelten.

Nach Mittheilung des Directors, Professor Dr. Böke, haben die Baukosten der Anstalt einschließlich der inneren Ausstattung 264 000 Gulden, = rund 448 000 M , betragen. Es ergibt sich hieraus an Kosten für ein Bett der sehr mäßige Preis von nur etwa 3000 M , welcher seine Erklärung darin findet, daß ein großer Theil der inneren Ausstattung von Freunden und Gönnern des Krankenhauses gestiftet ist.

Lorenz,
Geheimer Oberbauth.

Diestel,
Baupinspector.

Die Schloßkirche in Wittenberg.

(Mit Abbildungen auf Blatt 52 bis 59 im Atlas.)

Baugeschichte.¹⁾

Im Todesjahre Albrechts des Bären — 1170 — tritt Wittenbergs Name in die Geschichte ein. Albrechts siebenster Sohn Bernhard, Graf von Aschersleben, später seit 1180 Herzog von Sachsen, gründete damals auf dem hohen rechten Elbufer eine Burg, welche Wittenburg genannt wurde. Sie hatte den Zweck, durch Sicherung eines bequemen natürlichen Elbüberganges seine hier belagerten Erbkinder besser zu verbinden und das weitere Vordringen in die slavischen Gebiete zu erleichtern. Sehr viel später — in einer Urkunde vom Jahre 1306 — wird in der Burg auch ein Gotteshaus als *capella curiae* genannt. Die Zeit der Gründung, sowie die Form und



Abb. 1. Schloß und Kirche um 1650.

Größe der Capelle sind unbekannt. Dagegen steht fest, daß Herzog Rudolf I. von Sachsen, welcher in jener Urkunde ein Abkommen mit dem Pfarrer der Stadtkirche traf, jenen alten

Bau entweder erweitert oder durch einen Neubau ersetzt hat. Auch wann dies geschehen sein wird, läßt sich angenehmer bestimmen, denn Rudolf, welcher etwa ein Menschenalter später von dem Könige Philipp VI. von Frankreich einen Dorn aus der Krone Christi zum Geschenk erhalten hatte, empfing durch die Vermittlung des Königs Johann von Böhmen im Jahre 1344 vom Papste Clemens VI. einen Ab-

laß für die errichtete Capelle. Gleichzeitig oder bald darauf hat auch derselbe Fürst, wie aus einer Urkunde von 1353 hervorgeht, bei dieser fertigen Kirche ein eximiertes Collegiatstift, aus einem Propste und sechs Domherren bestehend, gegründet. Etwas schwieriger ist die Frage zu beantworten, wie lange dieser zweite Bau gestanden hat. Daß er schon dem nächsten Nachfolger nicht mehr genügte, beweist ein Schreiben Herzog Rudolfs II. vom Jahre 1366 an Papst Urban V., in welchem er diesem meldet, daß er das kirchliche Gebäude wegen der Engherigkeit des Ortes abbrechen und an einer anderen Stelle neu errichten wolle. Indessen kann er von der erhaltenen Erlaubnis keinen Gebrauch gemacht haben, weil nachmals Herzog Rudolf III. während des Concils zu Konstanz an Papst Johann XXIII. (also um 1415) mit der gleichen und ebenso begründeten Bitte sich wandte. Obgleich auch dieses Mal die Zustimmung nicht versagt wurde, kam es doch erst am Schlusse des XV. Jahrhunderts zu einem Neubau, nachdem die sächsische Ascanierlinie mit Albrecht III.

1) Literatur: *Zeitung des ... Heilighausen der Stift-Kirchen aller Heiligen zu Wittenberg*. 1309. — *Oratio Doctoris Scheerli attigensis litterarum prestantium etc non laudem Ecol. Colleg. Wittenburgensis*. — *Moravia*. Saxonia superior. 1650. — *Meisner*, a) *Wittenburgisch Jubelfest* u. b) *Descriptio Ecol. Coll. omnium Sanctorum Wittenberg*, beide 1678. — *Schröter*. Kurzer Inhalt der Schloß-K. zu W. 1689. — *Joh. Casp. v. d. Voigt*. Wittenb. Gotteshaus als Schloß. 1694. — *Charitas*. Etwas nur anderen Wittenb. Jubelfest. W. 1731. — *Georgi*. Wittenberg. Jubelgeschichte. Wittenb. 1756. — *Georgi*. Wittenberg. Klaggeschichte. Wittenb. 1760. — *Georgi*. *Annal. Academiae Vitebergensis*. 1775. — *Schadow*. Wittenb. Denkmale d. Bildhauer, Bauekunst und Malerei. Wittenb. 1825. — *Sier*. Wittenberg im Mittelalter. — *Sier*. Die Schloßkirche in Wittenberg. Wittenb. 1860. — *Sier*. *Corpusculum Inscript. Viteberg*. Wittenberg 1869. — *Kistlin*. Friedrich der Weise und die Schloßkirche zu Wittenberg. 1892. — *Wagner*. D. Schloß-K. zu W. 1892. — *Witte*. Die Erneuerung der Schloßkirche zu W. 1893. — *Herr Prof. u. Lic. Dr. Nicolaus Müller* zu Berlin hat die Güte gehabt, seine auf Grund neuer und erfolgreicher urkundlicher Forschungen gewonnenen Resultate für die ältere Geschichte der Kirche noch vor ihrer Drucklegung mir zur Verfügung zu stellen, worfür ich hiermit meinen besten Dank abstatte.

1422 ausgestorben war. Daher ist es so gut wie sicher, daß die um 1344 vollendete und schon 1376 urkundlich als Capelle Allerheiligen bezeichnete Burgcapelle bis zur Regierung Kurfürst Friedrichs des Weisen bestanden hat. Nach Schouris Angabe, der sich auf die Mittheilungen von Collegen beruft, welche das Gotteshaus noch gesehen haben, lag dieses nicht an der Stelle der jetzigen Schloßkirche, sondern da, wo 1508 das *cenaculum curialium* stand, auch soll es nur wenig größer gewesen sein als die Capelle *beatæ virginis* auf dem Kirchhofe.

Kurfürst Friedrich der Weise brachte die alten Pläne der Ascanier endlich zur Ausführung, indem er, offenbar angeregt sowohl durch den Bau der Moritzburg in Halle, welchen sein Bruder Ernst seit 1485 ausführte, als auch durch den ebenso mächtigen wie prachtvollen Neubau der Albrechtsburg zu Meissen (1471—83) vom Meister Arnold von Westfalen, zu einem Neubau des Schlosses zu Wittenberg schritt, welcher den Zwecken der Hofhaltung und der Landesvertheidigung dienen sollte. Er kam 1490—99 zu stande; der Architekt ist unbekannt, vielleicht war es M. Konrad Pflüger, der sowohl 1488 wie 1497 als in Wittenberg thätig genannt wird und nach Gurlitts leider noch immer nicht vollständig veröffentlichten Forschungen zu den bedeutenderen Baumeistern in Sachsen gehört haben muß. Weil aber die großen Mittel, welche Schaebeergs Silbergruben für Meissen geliefert hatten, hier fehlten, wurde der Bau Friedrichs des Weisen sehr viel einfacher und schlichter gehalten.

Das Schloß war an drei Seiten durch nasse Gräben und an der vierten Seite durch die Elbe geschützt. Nach Osten wurde es von der Stadt begrenzt, der Haupteingang lag im Norden; ihn deckte ein viereckiger Thorthurm nebst Zugbrücke, und vier Flügel umgaben den Schloßhof. Von diesen war der Ostflügel nur etwa auf die halbe Länge, von Süden her gerechnet, hoch aufgeführt, dann folgten kleinere Gebäude mit einer Nebenforte. Den Nordflügel bildete die stattliche Kirche mit ihrem Polygonchor; zwischen dem letzteren und dem Thorthurme vollendete eine Mauer den Abschluß. Die lange Westfront war durch zwei sehr starke runde Eckthürme besonders wehrfähig gemacht worden. Ob alle diese Bauthelle gleichzeitig ausgeführt wurden oder in späterer Zeit hier und da Zusätze erhielten, ist ungewiß, weil die erhaltenen Abbildungen ein sicheres bauanalytisches Urtheil nicht gestatten. Von ihnen wird der Stich bei Morian, welcher den Baubestand kurz vor 1650 veranschaulicht, hier in Abb. 1 mitgetheilt.²⁾ Nur das erkennt man, daß die drei Haupt-Wohnflügel in reducirten spätgothischen Stilformen, sehr ähnlich denen der Moritzburg zu Halle, und schon hier und da gemischt mit Renaissanceübergängen erlaubt waren. Der Schwerpunkt für die Gesamtanscheinung lag in den drei Thürmen und dem streng durchgeführten Ausbau der hohen Dächer mit Giebelstuben und den dazu gehörigen mannigfaltig gestalteten Steingiebeln. Den Westflügel hatte man entschieden bevorzugt, denn die beiden mit Ziergiebelkränzen und hohen Spitzen kunstvoll geschmückten Rundthürme bildeten eine wirkungsvolle Einrahmung für die lange, mit fünf Giebeln besetzte Außenfront, und im Schloßhofe imponiren noch heute trotz aller Zerstörung und Verwahrlosung die

beiden in den Ecken schräg angeordneten offenen Treppenhäuser ebenso sehr durch die ernste, charaktervolle Architektur wie durch den Bildschmuck mit edlen Relieffiguren und Wappen, der das südliche Treppenhäuschen auszeichnet. Gleichwohl erkennt man auch hier bewußte Mafshaltung. Diese einsichtige Sparsamkeit ist auch bei dem Aufbau der Schloßkirche maßgebend gewesen, nur in einem Punkte nicht, im Punkte der Größe. Für die Zwecke einer fürstlichen Hofhaltung ist sie zu groß und zu hoch, aber das hat seinen besonderen Grund im Charakter des Bauherren, denn er wollte die Schloßkirche gleichzeitig zum Rango einer vielbesuchten Wallfahrtskirche erheben.

Kurfürst Friedrich stand im Banne seiner Zeit, die an die wunderthätige Kraft von Reliquien aller Art glaube und um ihren Besitz sich häufig stritt. Daher hat er von früh an um die Erwerbung von Partikeln heiliger Männer sich rastlos bemüht, um sie in mehr oder weniger kostbarer oder künstlerischer Fassung den tröst- oder hilfensuchenden Armen, Kranken und Pilgern zur Verehrung ausstellen zu lassen. Er hat auch sein Ziel erreicht, denn wenn das auf seine Veranlassung erschienene Heiligthumbuch aus dem Jahre 1509 nach den amtlichen Inventarien meldet, daß 5005 Partikel vorhanden seien, so war 11 Jahre später diese Zahl auf 19 013 angewachsen.³⁾

Obwohl der Bau der Kirche bereits 1499 vollendet war — laut Inschrift über der Theshenür —, so erfolgte die feierliche Einweihung erst am 17. Januar 1503 durch den päpstlichen Cardinallegaten Bischof von Gurk, Raimund Herbrand [sic! s. Posthast wie Mooyer], nachdem ein Jahr früher der Kurfürst eine wissenschaftliche Akademie in Wittenberg — als Nebenbuhlerin von Leipzig — gegründet und ihr die reich dotirte Stiftskirche zur Mitbenutzung überwiesen hatte. Wenn Schourl 1508 berichtet, es gehe die Rede, die Fürsten — Friedrich der Weise und sein Bruder Johann — hätten es sehr beengt, die Kirche so eng (*angustam*) erbaut zu haben, so kann dieses Gerücht kaum in Zweifel gezogen werden, wenn man bedenkt, wie oft der wachsende Andrang der Wallfahrer sowie die vielen Festsätze der Universität die vorgeschriebenen regelmäßigen Gottesdienste der Stiftherren erschwert oder gestört haben werden. Es läßt sich hierzu der sichere Nachweis liefern, daß die Kirche ursprünglich kürzer werden sollte und demgemäß ausgeführt worden ist, und daß eine erhebliche Erweiterung erst während des Baues, nicht lange vor der Einweihung zu stande kam. Man erkennt nämlich bei näherer vergleichender Prüfung des Grundrisses sowie der Nordfront (vgl. Bl. 52 und Bl. 54) an mehrfachen Eigenthümlichkeiten die Thatsache, daß das Innere der Kirche nachträglich um zwei Joche nach Westen hin verlängert werden sein muß. Erstlich liegt die nördliche Spindeltreppe zur Empore weder an dem einen noch an dem anderen Ende der Nordmauer, sondern scheint willkürlich dicht neben dem ersten westlichen Strebepfeiler nach Osten hin. Das ist aber die richtige Lage für ihre Verbindung nach der Stadtecke, wenn man erwägt, daß der lange Westflügel nach dem ersten Entwurfe bis zur Nordmauer hindurchgegangen ist. Daß dies aber sicher der Fall gewesen,

²⁾ Die älteste Darstellung des Schlosses findet sich bei Vola y Zaunig. Comment. de Bello Germanico. Antwerpen 1548—50.

³⁾ Das Heiligthumbuch der S. Moritz- und Magdalenen-Kirche zu Halle vom J. 1529 verzeichnet nur 8133 Partikel, aber 42 ganze Körper von Heiligen.

lehrt nicht nur das Aufhören der Strebe Pfeiler und die Aender-
 rung in der Achsentheilung an diesem Stücke der Nordmauer
 zwischen der Spindeltreppe und dem Thurne, sondern auch
 die Thatsache, daß sich an dieser Stelle über dem Haupt-
 gesimse ein hoher Steingiebel erhob, welcher an den Thurm
 anstoßend den Dachverband des Westflügels abschloß. Ferner
 wissen wir aus litterarischen Zeugnissen und sehen die Be-
 stätigung auf einer sehr mittelmäßigen Abbildung bei Georgi,
 Klagegeschichte, S. 50, Taf. III, und auf einer sehr genauen
 Darstellung bei Charitius (hinter der Vorrede), daß im Innern
 der Kirche in der Hauptachse ein oblonger Pfeiler stand,
 welcher durch zwei spitzbogige Quergurte mit den Außen-
 mauern verbunden war, sicherlich nur, um die Dachlast des

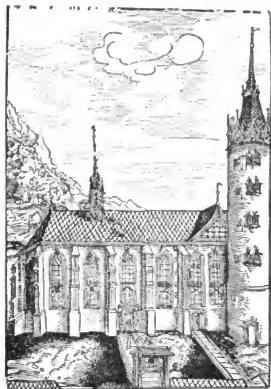


Abb. 2. Schloßkirche im Jahre 1509.

Westflügels zu tragen. Dieser Pfeiler wurde, wie Georgi
 meldet, „von Baumeistern durchgehends bewundert“. End-
 lich deuten auf jene ursprüngliche Structur die verschiedene
 Fenstergliederung und die Lage einer zweiten Eingangstür
 im westlichen Joch. Diese erst spät — so zu sagen in
 zwölfter Stunde — bewirkte Vergrößerung der Kirche ist
 die Ursache gewesen, daß erst vier Jahre nach der inschrift-
 lich feststehenden Vollendung 1499 die feierliche Einweihung
 1503 stattfinden konnte. Und daß selbst diese so vergrößerte
 Kirche den Fürsten nicht genügt hat, geht aus Scheurils
 Auseinandersetzungen unzweifelhaft hervor.

Das Äußere der neuen Schloß-, Stifts- und Univer-
 sitätskirche veranschaulicht Abb. 2, welche dem Heilighums-
 buche von 1509 entlehnt ist und die Nordseite zu der Zeit
 darstellt, wo Luther hier lehrte und wirkte. Zwei Holzsteg-
 führten über den nassen Graben und auf der Contrescarpe
 stand ein Holzgitter mit einem sattelartig abgedeckten Stein-

thore, welches den Zugang zu dem Hauptportale — der
 Thesenthür von 1517 — eröffnete. Die Kirche besaß tiefe,
 dreifach abgestufte Strebe Pfeiler mit geschwungenen Abdeckun-
 gen; die auf ihren Stirnseiten angeordneten oblongen Füllungen
 waren nicht vorhanden, sondern rührten von einem Irrthume
 des Zeichners her. Nicht zu übersehen sind die kleinen
 Fenster nebst Pfortchen in dem Mauerstücke östlich von dem
 letzten Strebe Pfeiler, weil sie die Lago jener Emporen-
 treppe beweisen. Ueber dem letzten Westjoch sieht man
 den oben besprochenen Steingiebel mit Knopf und Fahne
 und seinem seltsam mit gitterartigen Roststäben verzierten
 Tympanon. Die dreitheiligen Spitzbogenfenster waren durch
 Stabwerkwände mit Gardinenbögen behufs des sicheren An-
 schlusses der flachen Emporengewölbe in fast halber Höhe
 getheilt. Neben der Thesenthür standen zwei männliche Fi-
 guren mit Spruchbändern, die eine mit Krone, die andere
 mit Mitra, und über ihnen folgten in den Zwickeln zwei
 weibliche Standbilder nach oben schauend und die Arme er-
 hebend. Eine sichere Deutung dieser plastischen Composition
 ist bisher nicht gegeben worden. Das mit Ziegeln gedeckte
 Dach bekrönte ein quadratischer zweigeschossiger Dachreiter
 mit Uhrhaus, der drei Glocken trug und der in einer schlan-
 ken, geschweiften und krabbenbesetzten Spitze, welche vier
 Eckspitzen umgab, endigte. Er bestand aus Holz und war
 mit Metall bekleidet. Den Abschluss nach Westen bildete der
 starke, einmal absetzende Rundthurm, in vier Obergeschossen
 sowohl auf Vertheidigung (Schießlöcher links) als auch für
 Wohnzwecke (gepaarte Fenster mit Gardinenbögen in der
 Mitte) eingerichtet. Auf dem wulstigen Hauptgesimse standen
 acht mit einander verschlungene Steingiebel mit geschweiftem
 Stabwerk, Fialen und Knöpfen besetzt, und hinter ihnen erhob
 sich der vierseitige, aber eigenartig aus geschwungenen Dach-
 flächen hergestellte und mit einem quadratischen Gaupen-
 kranze abschließende Helm, welcher aus Holz erbaut und
 mit Blei gedeckt war. Mit großer Wahrscheinlichkeit darf
 man voraussetzen, daß der Stülwestthurm ganz gleich oder
 sehr ähnlich gestaltet war.

Ungleich schwieriger ist es, ein sicheres Urtheil über die
 Gestaltung des Inneren der Kirche zu gewinnen, weil einer-
 seits nach der oben nachgewiesenen Vergrößerung noch
 spätere Veränderungen vorgenommen worden sind und ander-
 seits ein Grundriß aus dem XVI. Jahrhundert fehlt. Der
 bei Stier: Die Schloßkirche zu Wittenberg, S. 6 veröffentlichte
 Plan, welcher auf eine im Rathhause zu Wittenberg
 vorhandene Zeichnung aus dem Jahre 1755 zurückgeht, hat gar
 keinen Werth, weil er von Unrichtigkeiten wimmelt. Brauch-
 barer ist ein mit liebevollem Fleiße, aber ohne jede Kennt-
 niß des architektonischen Zeichnens hergestellter Stich bei
 Georgi, Wittenberg, Klagegeschichte S. 50, Taf. III, welcher
 zwei Längsschnitte — der eine nach Süden, der andere nach
 Norden gesehen — wiedergibt. Aber auch dieser gewährt
 trotz der hinzugefügten Erklärungen von S. 49—56 nur
 eine ungefähre Vorstellung von der ursprünglichen Raum-
 gestaltung und Einrichtung wegen der später vorgenommenen
 Umbauten und Ergänzungen.

Die Schloßkirche war ein einschiffiger, gewölbter und
 ringsum mit hohen flachbogigen Emporen ausgestatteter Bruch-
 und Werksteinbau — großenteils außen und innen geputzt
 — von auffälliger Schlichtheit in allen Baugliedern. Das

Gewölbesystem ist nicht deutlich angegeben, doch hat uns der Fund zahlreicher und wichtiger Rippenstücke des alten Baues die Gewißheit verschafft, daß das Gewölbe in Reihungen mit gedrückten Spitzbogen auf Wandconsolen erbaut war. Die Emporen ruhten auf kämpferlosen Steinfeilern und waren als flache Brückenbögen derartig behandelt, daß man ihre Brüstung nicht schlärfer angedeutet hatte, sondern daß die ganze Fläche zwischen Tragebogen und Brüstungsabdeckung von Achse zu Achse mit flachen senkrechten Stüben, die den Umrahmungen unmittelbar entwachsen, gegliedert war.⁴⁾ Dieses nackte, jeder höheren Kunstform entbehrende System muß sehr kahl und nüchtern gewirkt haben, jedenfalls war damit die Grenze anlässiger Sparsamkeit erreicht worden. Bemerkenswerth ist die hohe Lage der Emporen; sie hing sicher wegen ihrer Benutzung seitens des Hofes mit der Anordnung der Hauptwohn- und Gasträume im zweiten Stocke des Schlosses zusammen und daher hiefs die Westempore: der Fürstenehor. Er war durch hohes Holzpostenwerk, mit Butzenscheiben darin, stufenartig abgeschlossen. An der Südseite, und zwar auf die vier westlichen Joche beschränkt, waren die Emporenarcaden in der Höhe

noch einmal getheilt, so daß hier zwei Emporen übereinander lagen. Wahrscheinlich hängt diese Anordnung, welche nur durch Platzmangel hervorgerufen sein kann, mit dem Vergrößerungsbau nach 1499 zusammen. Das gleiche gilt von der Nordseite, so daß hier sogar das Joch an der Haupteingangstür überbrückt wurde. Dieser Abschnitt besaß eine mit 16 Wappen geschmückte Brüstung und hiefs das „Printzen-Chor.“ Aber damit noch nicht genug. Man hatte wieder wegen Platzmangels in noch späterer Zeit vor der Westseite und zum Theil nach der Nord- und Südseite übergreifend, eine dritte hölzerne Empore mit Holzgeländer eingebaut. Zwei Spindeltreppen, die schon erwähnte runde in der Nordmauer und eine quadratische, an der Südmauer in den Hof hineingebaute, machten die Emporen zugänglich, und die nördliche führte bis zum Dache empor. Zwei sehr kleine Orgeln standen an der Süd- und Nordwand auf der Hauptempore, und zwar so, daß ihre Holz Pfeiler, welche das Werk trugen, auf der Brüstung aufgestellt waren. Auch dies ein naiver, aber sehr unkünstlerischer Nothbehelf. Das Gölble für diese Orgel

lag oberhalb des Gewölbes im Dachboden. Die steinerne Kanzel war mit der Richtung nach Osten an der Südmauer angebracht, wenigstens sagt dies Faber S. 225; aber in der Abbildung — bei Georgi Taf. III — erscheint sie an dem vierten Südpfeiler angeordnet; sie lag ein wenig tiefer als die hier beginnende Unterempore und war wahrscheinlich auch von dieser aus zugänglich. Ein etwas reiches Renaissancegestühl, wohl bevorzugte Plätze enthaltend, umgab die Kanzel. Die unmittelbar östlich daran schließende Arcade enthielt ein spätgothisches Chorgestühl von fünf Sitzen nebst der dazu gehörigen Vorderreihe von ebenso vielen niedrigeren Plätzen. Da dieselbe Bestuhlung aber mit sechs Sitzen auch auf der Nordseite angedeutet ist, so darf man darin das Chorgestühl für die Stiftsherren des spätgothischen Neubaus

erkennen. Derhölzerne, von Lucas Cranach gemalte und oben flachbogig abgeschlossene Hochaltar mit dem Bilde der heiligen Dreieinigkeit, entbehrte jeder reicheren architektonischen Fassung. Oberhalb dieses Flügelaltars befand sich ein vielbewunderter Marmorcruifixus auf der Emporenbrüstung die Mittelachse.⁵⁾ Die in Erz gegossenen Hochreliefstandbilder der beiden Kurfürsten Fried-



Abb 3. Schloßkirche im Jahre 1717.

rich und Johann standen in den Wandnischen unter den beiden Chorfenstern vor dem Hochaltare, und in ihrer nächsten Nähe, je rechts und links von jedem, erhoben sich — wie es scheint von Consolen getragen — die theilweis bemalten und vergoldeten knienden Figuren derselben Fürsten aus Alabaster gehauen. Die Wände waren mit großen und kleinen in Erz gegossenen oder in Stein gehauenen Epitaphien und Gedächtnissteinen besetzt. An den Pfeilern hingen die lebensgroßen Bilder Luthers und Melancthon (beide 1562 von Lucas Cranach gemalt), ferner ein in Felder getheiltes Marmorrelief mit der Leidensgeschichte des Herren sowie prächtige Teppiche, viele Wappen, Pilgerraritäten und naturgeschichtliche Selensheiten. Der bunt geschachtelte Fußboden bestand aus geschliffenem Rochlitzer Marmor. Außerdem umschloß die dicht besetzte Kirche, wie Scheurl angibt, 1508 neunzehn Altäre, von denen fünf „in der Höhe“ lagen; auch eine „Taufe“ war damals vorhanden, aber nur ein Beichtstuhl. Nicht alle Fenster waren mit Glasmalerei ausgetattet, sondern nur einige, theils mit Wappen, theils mit Figuren. Von

4) Georgi, Wittenb. Klagegeschichte Taf. III.
Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

5) Besonders deutlich auf dem Stiche in Georgi, Wittenb. Jubelgeschichte S. 22.

Dürer rührten vier Tafelbilder her, auch eine Doppelbildtafel, Maria und Jesus darstellend und von einem Wormser Bildhauer gemalt, kam 1510 oder 11 zur Aufstellung. Die gesamten Baukosten sind leider nicht bekannt; nach Spalatin's Angaben waren aber für die Ausstattung und den Schmuck 200 000 Goldgulden verwendet worden.

Die erste Veränderung am Schlosse und der Kirche bewirkte der drohende Schmalkaldische Krieg. Noch ehe er ausbrach, wurden im Juni 1546 der Dachreiter und die Helme und Giebelkränze an den beiden Westthürmen abgebrochen, um nach Erbauung einer Brustwehr auf ihren Plattformen Felschlangen aufzustellen. Doch schon wenige Jahre später erfolgte von 1558—62 eine Wiederherstellung durch Kurfürst August I., Bruder des bei Sivershausen gefallenen Kurfürsten Moritz, leider nicht in monumentalem Sinne, weil auf der Brustwehr je eine kuppelförmig geschweifte und mit vier gestaffelten Renaissancegiebeln besetzte, geschieferte Holzsäule aufgebaut wurde. Für den Knopf unter der Wetterfahne des Nordwestturmes schrieb der betagte Melanchthon die Urkunde. Den Bau dieser neuen Helme leitete Hans Kramer, während Kaspar Voigt, der Erlauer des Dresdener Schlosses, die Oberleitung hatte. Es scheint auch damals der Dachreiter in sechseckiger Gestalt mit einem Helme und sechs Nebenspitzen (Faber meldet, daß er sieben zinnorne Knöpfe besessen habe) erneuert worden zu sein. Von dieser stattgefundenen Umgestaltung der Thürme sowie von dem späteren Umbau der äußeren Befestigung giebt Abb. 1 nach Merian eine genügende Vorstellung, während Abb. 3, aus Faber's Buch von 1717 entlehnt, die seit 1509 erfolgte Umgestaltung der Nordseite der Kirche und des Dachreiters veranschaulicht. So mittelmäßig das Bild gezeichnet ist, so gewährt es doch manche Belehrung. Der rasse Graben war damals zugefüllt oder überwölbt, sowie die Straße gepflastert. Eine ganze Anzahl neuer Häuser war darüber errichtet, und noch höhere Gebäude im Schloßhofe traten bis an den Chor heran; die Kirche selbst war wohl erhalten, auch der hohe Steingiebel mit dem Dache dahinter an der Nordseite stand noch aufrecht. Dagegen sieht man am Nordwestthurme außer einer vorgekrugten Spindeltreppe den neuen kuppelförmigen Helm mit einem Renaissancegiebel sowie den unten quadratischen, oben über Eck gestellten und mit einer welschen Haube gekrönten Dachreiter, welcher wieder eine Schloßschränke besaß.

Man darf aus allen diesen Ueberlieferungen schließen, daß ein furchtbarer Brand im Jahre 1640, welcher die gegenüber liegende alte Schloßmühle zerstörte und die Kirche ernstlich bedroht hatte, ohne schweren Schaden für die letztere verlaufen war. Ungleich verhängnisvoller für sie wurde der siebenjährige Krieg. Friedrich der Große ließ 1756 Wittenberg besetzen und beabsichtigte diesen wichtigen Punkt mit einer kurzen Unter-

brechung bis 1760. Da gelang es der vereinigten österreichischen und Reichsarmee am 13. October jenes Jahres durch eine nachdrückliche Beschießung den Abzug der preussischen Truppen zu erzwingen, nachdem ein großer Theil der Stadt in Flammen aufgegangen war, darunter das Schloß und die Schloßkirche, von denen nur die nackten Mauern stehen blieben. Die Tab. I in Georgii Wittenbergischer Klagegeschichte von 1769 giebt eine Darstellung jener Beschießung nach Gilling's Zeichnung, der Stich ist von Schlenker in Berlin. Aus ihr ergiebt sich die nicht unwichtige Thatsache, daß Moritz von Sachsens neuer Aufwurf der Schloßthürme von Holz, und nicht von Stein hergestellt war. In der Schloßkirche ging alles, was brennbar war, unter, weil die Gewölbe einstürzten und der brennende Dachstuhl folgte, nur die meisten steinernen und alle eburnen Denkmäler wurden wie durch ein Wunder gerettet. Leider sind damals werthvolle Kunstwerke, wie Dürers Tafelbilder, der marmorne Crucifixus, die Cranachsche Gemälde der beiden Hauptreformatoren, Reliquien und Kostbarkeiten aller Art sowie die weltgeschichtlich so bedeutsame Thesenthür vernichtet worden.

Dieses schwere Unglück, welches die Wiege der Reformation betraf, hat in dem protestantischen Deutschland lauten Widerhall gefunden und theilweise den tiefsten Bedauern auch die regste Theilnahme für eine laudige Wiederherstellung geweckt, insbesondere in Sachsen. Schon vor dem Abschlusse des Friedens zu Hubertusburg war man an solcher Arbeit, um deren Förderung der Zimmermeister Kaspar Köhler sich besondere Verdienste erwarb. Die wiederhergestellte Kirche wurde am 6. August 1770 eingeweiht und der ganze Bau mit der feierlichen Aufstellung von Knopf und Kreuz auf dem nunmehr zum Glockenthurme umgewandelten Nordwestthurme abgeschlossen. In Georgii's Annalen findet sich eine große Darstellung des Aeusseren der Kirche und des Thurmes, wieder von Norden gesehen. Aus ihr ergiebt sich, daß man den Dachfirst bedeutend niedriger legte, den hohen Steingiebel sowie den Dachreiter vollständig beseitigte und auf den unteren Festungsturm einen runden, in zwei Geschossen aufsteigenden und in einer geschweiften Spitze endigenden Holzturm, welcher ganz mit Kupfer beschlagen war, aufgesetzt hatte. An seinem Fusse hatte man ein zweigeschossiges, sehr schlichtes Treppenhäuschen erbaut und die

Thesenthür statt ihres alten Bilderschmuckes mit rüchternen Vasen über dem Portalbogen ausgestattet. Wenn somit das Aeusserere einen wesentlich anderen Kunstcharakter erhielt, als früher, so erging es dem Inneren noch viel schlimmer. Es wurde so vollständig um-

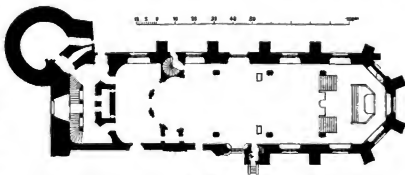


Abb. 4. Schloßkirche im Jahre 1770.

gestaltet, daß, abgesehen von den Fenstern mit ihren Maßwerken, architektonisch nichts mehr an die alte ruhmvolle Zeit der sächsischen Kurfürsten und der Reformation erin-

nerte. Wie mit dem Schwamme ausgewischt wurde alles, was den Bau trotz seiner an Nüchternheit streifenden Schlichtheit monumental gemacht hatte: die ringsum laufenden flachbogigen Emporen, die sechseckigen Steinpfeiler und das köhn gespannte Netzgewölbe. Auch hat man, wie der Grundriß Abb. 4 zeigt, den Innenraum mittels einer aus Holz erbauten Westempis, welche sich an die Spindeltreppe in der Nordmauer anschloß, aber nicht mit ihr zusammenhing, um fast zwei Joche verkürzt. An die Stelle der alten Steinemporen traten in zwei Geschossen hölzerne Prieche, welche aber nicht wie im alten Bause ringsum liefen, sondern nur auf der Nord- und Südseite bis zum Chorjoch reichten. Aus Doppelstielen zusammengefügte Ob- und Longpfeiler bildeten die neuen Stützen, zwischen denen die Längsbalken architravartig und in den Ecken durch hohe Holzconsolen unterstützt eingespannt wurden, um die langen, aus Rahmstücken und Füllungen bestehenden Brüstungen sowie die Fußböden und Bänke zu tragen. Aus Holz wurde auch die Decke hergestellt in der Form eines gedrückten Tonnengewölbes mit niedrigen Seitenstückchen. Der mächtige, fast bis zur Decke reichende, aus Ober- und Unter-

geschoss bestehende und mit korinthischen Säulen geschmückte Zopfaltar war gleichfalls ein Holzbau. An seinem Mitteltheile schwebte die von hinten her besteigbare Kanzel nebst Schalldeckel über dem darunter stehenden, kommodenartig gebauchten Altartische. Hinter der oben erwähnten, apsidal gestalteten und sehr tief angelegten Westempore hat man an der Stelle, wo einst der freie Steinpfeiler mit seinen Gurtbögen stand und das Dach des westlichen Schloßflügels trug, ein stattliches steinernes Treppenhaus erbaut, welches, in vier Geschosse getheilt, sowohl zu den beiden Emporen der Kirche wie zu allen Stockwerken des Nordwestthurmes führte. Auf der oberen Empore im Westen befand sich die Orgel, und hinter ihr endigte die Treppe im Dachgeschosse beider Flügel.



Abb. 5. Schloßkirche. Inneres von 1770—1878.

Das Innere der Kirche machte trotz des stattlichen und einheitlich durchgeführten Maßstabes und der soliden Technik einen ungunstigen Eindruck, weil das Beste fehlte: der warme Hauch echt künstlerischer Empfindung gepaart mit dem Streben, an die große Vergangenheit würdig wieder zu erinnern. Es war ein echter sächsischer Zopfbaustil des XVIII. Jahrhunderts. Die Abb. 5 — nach einer Photographie von 1878 angefertigt — wird dieses Urtheil bestätigen.

Die also umgestaltete Kirche erlitt mancherlei neues Ungemach durch die französische Invasion 1806 und die Wieder-

erneuerung der verfallenen Festungswerke. Sie wurde bald als Speicher für Heu- und Mehlvorräthe, bald als Lazareth oder Gefängnis für Kriegsgefangene u. dgl. m. gebraucht und erlebte 1813 eine dreifache Belagerung. Bei der ersten Beschießung brannte der neu erbaute Schloßthurm bis auf das Steinwerk am 27./28. September nieder. Bei der dritten Blockade wurden zwei Rosenkugeln in der Schloßkirche eingerichtet und schöne Gitter zerstört, sodaß sie nach der im Januar 1814 durch Sturm erfolgten Einnahme unter Tauenzen schwere Beschädigungen aufwies. Nachdem der Kurkreis Sachsen 1815 an Preußen abge-

treten war, nahm König Friedrich Wilhelm III. die schleunige, aber wegen Knappheit der Mittel eng begrenzte Wiederherstellung in die Hand. Leider wurde der Nordwestthurm der Fortification wieder zurückgegeben und nach einschneidendem Umbau durch Einziehung eines sechseckigen kolossalen Mittelpfeilers für Positionsgeschütze in verschiedenen Geschossen, sowie auf der bombensicher gemachten Plattform eingerichtet.

Gleichwohl hat man damals bereits in den maßgebenden Kreisen der Preussischen Regierung — Kronprinz Friedrich Wilhelm war die treibende Kraft, und Schinkel stand ihm zur Seite — an eine stilistische Umgestaltung, wenn auch in bescheidenem Sinne gedacht. Dies beweist ein zu Magdeburg im Mai 1817 aufgestellter Entwurf auf 7 Blättern

von Costenoble. Unter Beseitigung des großen Zopfaltars nebst Kanzel, doch unter Schonung der hölzernen Tonnendecke und aller Emporen in ihrem Materiale, hat der Verfasser den Versuch gemacht, durch einen neuen Altar und eine ebensolche Kanzel in Holz sowie durch gußeiserne Gitter und einige hinzugefügte hölzerne Fialen an und auf den Emporen das Innere wieder etwas gotisch zu gestalten. Selbstverständlich so gut es ging — denn was geplant war, trägt den Charakter jener Theatergotik, welche schon früh — um 1780 — beginnend, das Aufblühen der romantischen Dichterschule an vielen Orten Deutschlands begleitet hat. Ob das

Project an der entscheidenden Stelle nicht gefiel, oder ob die Kürze der Zeit bis zum 31. October 1817, wo das dreihundertjährige Jubelfest der Reformation bevorstand, die geplante Ausführung nicht gestattete, muß dahingestellt bleiben. Jedenfalls ist es nicht zustande gekommen. Vielmehr wurde die Kirche nach einer gründlichen Instandsetzung an Fenstern, Erneuerung der Steinplattung unter Stiftung eines neuen Taufsteines in Gußeisen und Aufstellung eines neuen Gestühls in dem zopfigen Gewande, welches der Bau von 1763 bis 1770 ihr gegeben, feierlich wieder eingeweiht.

(Schluß folgt.)

Haben Steinmetzen unsere mittelalterlichen Dome gebaut?

Vom Landhausinspector Hasak.

(Schluß.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

130 Jahre älter als die Prager Dombaurechnungen ist das Skizzenbuch eines Baumeisters, des Willars von Honecourt, des mutmaßlichen Erbauers des Domes in Kammrich (Cambrai). Es



Abb. 1.

befindet sich heute in der Bibliothek der Republik in Paris, ein Heft von 33 Blatt bildend, das aus der Bibliothek von St. Germain des Prés daselbst stammt. Wie sich aus den Seitenzahlen ergibt, enthielt es früher 54 Blatt. 41 Blatt waren im XV. Jahrhundert noch vorhanden, was aus einer Bemerkung am Schlusse hervorgeht. Quicherat hat es zuerst weiteren Kreisen bekannt gegeben, doch erst durch Lassus oder vielmehr aus dessen Nachlaß durch Darcel und in England durch Willis ist es in den fünfziger Jahren in genauer Nachbildung mit ausreichenden Erklärungen veröffentlicht worden. Die Blätter sind für jeden Baumeister von höchstem Interesse, da man die große Vielseitigkeit jener Meister, die die Gotik geschaffen haben, darin bestätigt sieht und eine weitere Anzahl falscher Ansichten durch sie ihre Widerlegung finden. Beim ersten Durchblättern wird der Eindruck der Naivität mancher Zeichnungen (die Perspektive war noch unbekannt) sowie des Wortlautes überwiegen. Doch ist zu bedenken, daß uns eben 6 Jahrhunderte von der Zeit ihrer Entstehung trennen. Wenn man sich erinnert, daß schon die Ausdruckweise großer Geister des vorigen Jahrhunderts häufig befremdlich anmutet, so wird es nicht schwer werden zur richtigen Würdigung des Ganzen zu gelangen.

Die figürlichen Skizzen herrschen auf den Blättern vor. Doch dürfte dies dem Fehlen von zwei Fünftel des Inhalts zuzuschreiben sein. Die Bemerkung auf S. 27 (vgl. Abb. 5) unterstützt diese Annahme; dort schreibt Willars:

Vesci l'esligement del clavec medame sainte Marie de Cambrai ensi com il ist de terre. Avant en cest livre en trouveres les monters dedens et dehors. et tote le maniere des

capetes et des plaina pans autrei, et li maniere des ars beteres. (Das ist der Plan des Chorraumes von meiner lieben Frau Maria zu Kammrich, wie es jetzt aus dem Grunde sich erhebt. Weiter-

hin in diesem Buche werdet ihr finden die Innen- und Außenaufsätze, die Anordnung der Capellen und Seitenmauern und der Strebebögen.) — Aber diese Architekturblätter sind nicht vorhanden.

Unter den figürlichen Skizzen sind sehr wichtig die Actstudien, von denen in Abb. 1 zwei wiedergegeben sind. Der eine Mann hat seine Mütze noch auf, der andere noch seine Schuhe an. Irgendwie idealisiert oder stilisiert sind sie nicht, die Wirklichkeit ist beinahe zu wirklich wiedergegeben;

wobei übrigens die Darstellungsweise mit Feder und Tusche nach flüchtiger Skizzierung mit einer Bleistiftze den uns angewöhnten Eindruck erlöst. Die alten Meister haben also sehr wohl den nackten Körper studiert, wenn sie auch hauptsächlich Gewandfiguren darzustellen pflegten. Wer ihre Gewandfiguren kennt, weiß diese Thatsache auch ohne diese Belege aus Willars Skizzenbuche. Den vorgefassten Anschauungen der Kunstschriftsteller aller Zeiten allerdings nicht, wober sich dann die verlegenen Redensarten Schnaases schreiben müßen.

Außer Actstudien hat Willars einige Seiten darauf verwendet, zu zeigen, daß man in den Menschen- und Thierkörper gewisse geometrische Figuren einzeichnen kann (Abb. 2 n. 3). Es läßt sich indes schwer entscheiden, ob diese Figuren nicht etwa Hülllinien für die Uebertragung sein sollen oder ob sie das Entwerfen erleichtern sollen. Es scheint, daß das letztere der Fall ist. Die dabei zur Anwendung gekommenen Regeln sind aber nicht zu finden, wenn sich auch Viollet-le-Duc Bd. VII, dictionnaire de l'architecture, bemüht hat, solche aufzustellen.

Die dritte Art Darstellungen sind Skizzen nach der Natur, die meistens vorzüglich gelungen sind. Schnaase behauptet

war das Gegenstück; wie unzweifelhaft aber sein Urteil ist, zeigen die Abb. 4 bis 6, welche zwei Würfelspieler (Abb. 4), zwei Ringer (Abb. 5) und einen Geigenspieler mit einem tanzennden Hunde (Abb. 6) darstellen. Weiter enthalten die Blätter noch Darstellungen eines zu Pferde steigenden Ritters, zweier Ritter zu Pferde, einer Heuschrecke, einer Biene, einer Katze, eines Krebses, eines Stachelschweins usw. Bei letzterem bemerkt der Zeichner: *vesci i porc esp. cost une bistelette qui lance se soie quant ele est corcée*. (Hier ist ein Stachelschwein, das ist ein kleines Thier, welches seine Stacheln ausstreckt, wenn es gereizt wird).



Abb. 2

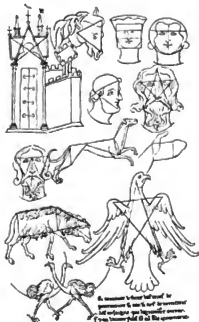


Abb. 3.

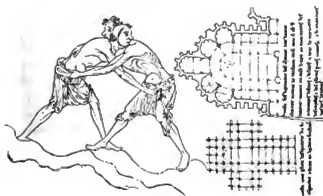


Abb. 5.

Do l'ensaignement del lion vus rel ge parier. Cil qui le lion doctrine ila li chaisus. Quant il velt le lion faire faire aucune cose se li comande. se li lions groigne, il bat ses kiaus. dont a li lions grant doutance quant il voit les kiaus batre. se refoint son corage et fait co con li comand. et sil est corties sor co ne paroil mie. car il ne feroit por celui ne tort ne droit. Et bien sachiez que cil lions fu contraires al vif. (Von der Erziehung des Löwen will ich Euch erzählen. Derjenige, welcher den Löwen lehrt, hat zwei kleine Hunde. Wenn er den Löwen etwas ausführen lassen will, be-

Ferner ist die spaßhafte Geschichte dargestellt, wie man einen Löwen erzieht (Abb. 7). Ein riesiger Löwe ist mit einer Kette an einen Pfahl gebunden. Vor ihm steht ein Mann mit zwei kleinen Hunden an einem Seil und mit einer Peitsche. Hierzu bemerkt Wilars:



Abb. 4



Abb. 6.



Abb. 7.

fehlt er es ihm. Wenn der Löwe knurrt, schlägt er seine Hunde. Dadurch ist der Löwe hoch betreten, wenn er die Hunde geschlagen sieht, so daß er seinen Zorn verweist und thut, was man ihm befiehlt. Wenn er aber gereizt ist, darüber spreche ich garnicht, denn dann würde er weder in gutem noch im bösen etwas thun. Und wisset wohl, daß dieser Löwe nach der Natur gezeichnet ist.

Dafs Wilars hierbei sich etwas zu gute darauf thut, dafs er einen Löwen nach der Natur gezeichnet, und nicht, dafs er das Zeichnen nach der Natur überhaupt hierbei als etwas neues

rühmt, dürfte ebenfalls klar sein. Auch hierbei bemüht sich Schnaase, den letzteren ganz unmöglichen Sinn unterzusehen, blos um die Vorstellung aufrecht zu erhalten, die damalige Zeit (um 1244) sei eine ungebildete, barbarische Zeit gewesen, Handwerker hätten die Kunstwerke geschaffen und hätten gerade erst angefangen, die selbstverständlichsten Grundlagen derselben allmählich zu üben. Er schreibt Bd. 5 S. 122: „Und bei einem Löwen, den er mehrere Male von verschiedenen Seiten darstellt, bemerkt er ausdrücklich und mit starker Betonung, daß er nach dem Leben gemacht sei. Diese Betonung beweist, daß das Naturstudium damals etwas ungewöhnliches war.“ Schnaase weiß nicht, daß damals das Laub und das Gethier der Heimath zum ersten Male die Simse und Känife schmückte in unerreichter Pracht und Frische, wie könnte er sonst das Naturstudium damals als etwas ungewöhnliches erklären. Beim Ornament war das Naturstudium gerade damals an der Tagesordnung — während es heute dagegen etwas ungewöhnliches ist. Uebrigens muß man Lassus wie Willis die Gerechtigkeit widerfahren lassen, daß sie solchen sinnlosen Auffassungen vollständig fern



Abb. 8.



Abb. 9.

Den Haupttheil der Darstellungen bilden aber Skizzen nach Gemälden (Glasfenstern) und Bildwerken (Abb. 9 bis 12), deren Werth daher auch wohl nach der Beschaffenheit des Vorbildes sich richtet. Aber alle sind mit sicherer Hand gezeichnet, Hände und Füße, diese Merkzeichen des Könnens, bezeugen besonders sein Geschick. Lassus behauptet an mehreren Stellen, diese Darstellungen sähen deutsch aus, ebenso wie die Architekturskizzen. Bei den Figuren kommt er zur Hauptsache wohl auf diesen Gedanken wegen der vielen Falten der Gewänder: denn die französischen Figuren zeichnen sich durch große ruhige Flächen in der Gewandung aus, während die von Wilars gezeich-

neten. Sie kennen die Kunst, über die sie schreiben. Schnaase fährt S. 122 fort: „Uebrigens läßt sich nicht leugnen, daß dem Zeichner immer noch Drachen und andere phantastische Ungeheuer besser als wirkliche Thiere gelingen.“ Dies widerspricht vollständig den Thatfachen, da der einzige „Drache“, der vorkommt (Abb. 8), recht misrathen ist, während die Hunde, Falken usw. sehr gut gelungen sind.



Abb. 10.



Abb. 12.



Abb. 11.

neten in ihren Gewändern etwa an die Figuren am Dom in Bamberg, welche die Kirche und die Synagoge darstellen, gemahnen. Ein Deutscher war Wilars aber jedenfalls nicht, kein deutsches Wort ist in seinem Skizzenbuch zu finden. Dagegen klingt der Satzbau vielleicht deutsch, wenigstens gar nicht französisch.

Man findet in den beigezeichneten Erklärungen nur französisch, lateinisch und bei einer Kreuzigung einige Worte griechisch. Die Kenntniß des Lateinischen erweist ebenfalls, daß Wilars kein bloßer Steinmetz war, daß er vielmehr die höheren, nicht blos die niederen Schulen des Mittelalters besucht hatte.

Man muß nur immer von dem allein richtigen Grundsatz ausgehen, die Menschen im Mittelalter unterschieden sich nicht allzuviel von uns, ihre Bildung war sicher weder unter, noch etwa über der unseren. Zu Lateinisch und Griechisch gehörten Schulen und gehöriges jahrelanges Lernen. Hatte aber jemand jahrelang die höheren Schulen besucht, dann griff er nicht zum Steinmetzmeißel und arbeitete geistlos nach gegebener Schablone Tag ein Tag aus Gesimse und Maßwerke, dann wurde er eben Baumeister. Er wurde nicht einmal Steinmetzmeister, denn dazu genügt es, daß er die niedere Schule besucht hatte und zur Noth lesen, schreiben und rechnen konnte. Vielleicht hat es auch hierin meistens bei den „Meistern“ gemangelt, fehlte es daran doch häufig bei den Edeln und den Fürsten sogar.

Wilars stammte aus der Picardie. Honecourt, oder wie es heute lautet Honnecourt, ist ein Dorf an der Scheide, 5 Meilen

südlich von Kammrich. Zu Kammrich baute er den Dom, wie man aus dem Skizzenbuch schließen kann. Zudem zeichnete er auch in seinem Buche den Plan der Kirche zu Vaucelles, einer Abtei bei Honecourt.

Seine Bauzeichnungen zerfallen zur Hauptsache in Skizzen von Einzelteilen vorhandener Bauwerke, z. B. der Kathedralen in Rheims, Lausanne, Chartres, Laon, Meaux (Abb. 17 unten), und in Kunstgriffe und Regeln verschiedener Art, z. B. wie man den Halbmesser einer Säule findet, wenn man nicht zu ihrem Mittelpunkt gelangen kann (Abb. 13); wie man die Breite eines Flusses bestimmt, ohne ihn zu überschreiten, wie man die Höhe eines Thurmes bestimmt, wie man in einer Bogenstellung eine Säule anlassen kann (Abb. 14), wie man eine Brücke über einen Fluß mit kurzen Hölzern schlägt, wie man Pfähle unter Wasser abschneidet, wie ein Handwärmer hergestellt wird, wie man ein tré-

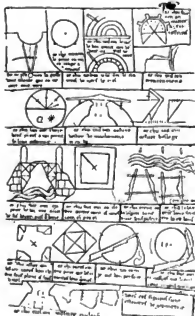


Abb. 13.

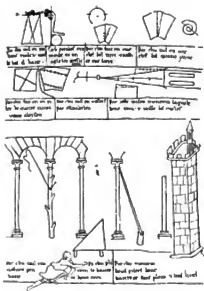


Abb. 14.

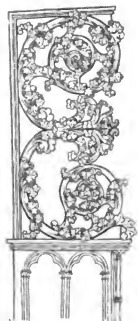


Abb. 15.

buchet (eine große Wurfmaschine) macht, wie man eine sicher treffende Armbrust herstellt. Er zeichnet ein vermeintliches Perpetuum mobile, eine Hebemaschine für Lasten, eine Sägemühle, schreibt auf, wie ein besonders fester Mörtel hergestellt wird (Pulver von zerstoßenen römischen Ziegeln zu Kalkmörtel gemischt), wie man eine Salbe gegen Quetschungen herstellt usw. Eine kunstvoll ausgebildete Laterne ist gezeichnet, ein Erangelappat, Wangen von Kirchengestühlen (Abb. 15), Dachstühle. Kurz, er skizziert alles, was für einen Baumeister irgendwie von Interesse sein kann, und was er erforderlichenfalls entwerfen muß. Das ist wahrlich nicht von einem Steinmetzen vorauszusetzen.

Wer Wilars von Honecourt war, haben Quicherat, Lassus und Willis höchst geistreich aus den Skizzen und den Bemerkungen wahrscheinlich gemacht. Auf S. 2 (Abb. 12) schreibt Wilars selbst:

Wilars de Honecourt vous salue, et si prie à tos ceus qui de ces engiens ouverront com trouvera en cest livre quil prengent por s'arme et quil lor soriengne de lui. Car en cest livre puet on trover grand conseil de le grant force de maconnerie et

des engiens de carpenterie. et sie troverez le force de le portraiture, les trais ensi come li ars de iometrie le command et ensaigne. (Wilars von Honecourt grüßt Euch und bittet alle diejenigen, welche mit solchen Werken beschäftigt sind, wie man sie in diesem Buche finden wird, daß sie sich seiner erinnern. Denn in diesem Buche kann man finden vielerlei Rath über die große Stärke der Maurerkunst, der Zimmerarbeiten. Auch wird man die Kraft der Bildzeichenkunst finden, das Hauszeichen in natürlicher Größe, so wie es die Geometrie verlangt und lehrt.)

Auf S. 17 (Abb. 5) schreibt er: J'ai este en mult de tierres si com vos perez trover en cest livre. En aucun lia onques tel tor ne vi com est cele de Leon.... Et si com les filloles se cangent et si penseir car se vos volez bien orrer de los grans pilers forkes vos corient avoir qui aues aient col. Prendes gard en vostre affaire sie forez que sages et que cortois. (Ich bin in vielen Ländern gewesen, wie ihr es in diesem Buche finden werdet. In keinem Ort habe ich einen solchen Thurm wie den zu Leon gesehen. Und wie die Thürmchen die Form ändern, und denkt daran, denn wenn ihr wollt gut mit starken Strebe-

pfählen bauen. müßt ihr die wählen, welche genug Vorsprung haben. Geht acht auf Euer Werk und ihr werdet thun, was ein weiser und verständiger Mann thun muß.*)

Auf S. 59 (Abb. 16) schreibt Wilars: Et en cele autre pagene pose vs veir les montees des capiteles de le glise de Bains par des hors. tres le commencement descl en le fin ensi com eles sont dantrel maniere doivent estre cele de Cambrai son lor fait droit. (Und auf jener anderen Seite könnt ihr die Aufsen-Aufrisse der Capellen, der Kirche von Rheims sehen vom Anfang an bis zum Ende, so wie sie sind. Auf dieselbe Art sollen die von Kammrich sein, wenn man sie auführt.)

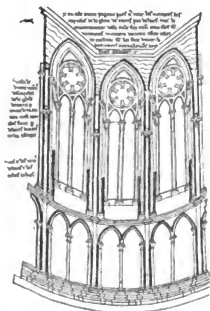


Abb. 16.

So schreibt nur einer, der etwas genau weiß, der auch zu bestimmen hat, das heißt der Baumeister des Bauwerkes selbst. Wenn auch der Chor von Cambrai (Kammrich) am Ende des vorigen Jahrhunderts im Namen der Freiheit und Bildung niedergeworfen wurde, so hat sich doch eine genaue Aufnahme des Grundrisses erhalten und dieser entspricht genau dem von Rheims. Die Behauptung Wilars stimmt also mit der

Wirklichkeit überein. Ueber die Architektur ist, da das einzige Abbild des Domes zu Cambrai, das sich erhalten hat, in einem Modell**) der Festung Cambrai 1:600 besteht, nicht viel zu sagen. Die Architektur entspricht aber der zu Rheims, und zwar in der Abänderung, wie sie Wilars gleich auf seiner Skizze vorgenommen hat; denn nur die Capellenskizzen sind fast vollständig getrennt, schon das Aeußere und Innere des Schiffssystems ist etwas verzerrt gezeichnet, der Querschnitt aber mit den Strebewerken weitest vollständig ab von Rheims.

Da die Capellen von Rheims nach der Zeichnung des Wilars fertig, wenn auch noch nicht gewölbt waren, und ebenso das Schiff bis zur Dachrinne (wenigstens in einem Theil), jedoch ohne Gewölbe und Strebewerke angeführt war, so ergibt sich daraus ein wichtiger Anhaltspunkt für die Zeitbestimmung der Entstehung

des Skizzenbuches. Der geschilderte Bauzustand fällt zwischen 1241 und 1257. (Begonnen war Rheims 1211, der Chor geweiht 1215). Das Skizzenbuch stammt also aus dieser Zeit. Diese Jahreszahlen stimmen auch mit denen für Cambrai überein. Denn der Chor wurde an das im Jahr 1227 fertige Querschiff angebaut. Von 1230 bis 1243 wurden die einzelnen Capellen geweiht. Dann blieb der Bau liegen. Erst Ostern 1251 nahm der Clerus Besitz vom ganzen Chor. Inzwischen war Wilars ersichtlich nach Ungarn berufen worden. Denn unter dem Seitenschiffenfenster von Rheims schreibt er: Voci une des formes de Bains des espaces de le nef teles com eles sunt entre II pilers. Jestoie mandes en le terre de Hongrie quant 10 le portais por co lamai 10 mieux. (Hier ist eins der Fenster der Schiffjoche von Rheims, wie sie zwischen zwei Pfeilern sind. Ich wurde nach dem Ungarlande verlangt, als ich es zeichnete. Deswegen liebe ich es sehr.) Da dieses Fenster dem Bau nach 1241 angehöre, so fiel seine Reise nach 1241.

Nach Ungarn wurde Wilars wohl berufen, um zu bauen — wenn dies auch nicht ausdrücklich vermerkt ist. Nun wurde Ungarn 1242 von den Tataren verwüstet; nachdem diese 1243 wieder vertrieben worden waren, suchte der König Bela seine zerstörte Hauptstadt Strigoniun (Gran) aufs schönste wiederherzustellen. Insbesondere baute er für die Predigermönche eine prachtvolle Kirche, in der er sich auch später begraben ließ. König Bela war der Bruder der heiligen Elisabeth von Thüringen. Die Freigebigkeit dieser Fürstin hatte aber den Neubau des Querschiffs von Cambrai ermöglicht. Da nun Wilars wohl der Baumeister von Cambrai ist, so liegt es nahe zu vermuthen, daß König Bela, als er einen Baumeister suchte, durch seine Verwandten auf ihn aufmerksam gemacht wurde. Denn wenn auch die heilige Elisabeth schon 1231 gestorben war, so lebte doch ihre Tochter Sophie als Gemahlin des Herzogs Heinrich von Brabant in den Niederlanden, und sie dürfte den Baumeister ihrem Onkel empfohlen und verschafft haben. Lassus hat in Ungarn nachgeforscht, ob sich Spuren Wilars an einem Bau erhalten haben. Es findet sich jedoch kein Bau solcher Art vor, die Türken haben alles vernichtet; höchstens konnte der Grundriß des Domes in Kaschau in Betracht kommen, der demjenigen von S. Yved in Braine sehr ähnelt. Aber sein gesamter Aufbau ist hoch- und spätgothisch. Man nahm daher anfangs an, daß die Grundmauern des früheren Baues später benutzt worden wären. Doch haben Nachgrabungen bei der Wiederherstellung vor einigen Jahren gezeigt, daß die alten Grundmauern einem ganz anderen, einschiffigen Bau angehörten.

Sind hier die Beziehungen sehr undeutlich, so zeigen sich interessante Vergleiche zwischen dem Grundriß der Elisabethkirche in Marburg (Grundstein 1235 am 14. August gelegt, nachdem die 42 Fufs tiefen Grundmauern schon vorher hergestellt worden waren) und dem Dom in Cambrai. Der letztere hat die Kreuzflügel im Viereck geschlossen, die Elisabethkirche in Marburg ebenfalls; die zwei Reihen Fenster übereinander bei St. Elisabeth treten auch an den Kreuzflügeln des Kammricher Domes auf. Ja man sieht in dem Festungsmodell von Kammrich noch weitere zwei Kirchen mit im Viereck geschlossenen Kreuzarmen. Diesen Chorschluß der Flügel darf man wohl für die rheinische Schule der romanischen Zeit, oder richtiger die lotharingische Schule in Anspruch nehmen — denn diejenigen Gegenden, welche dem alten Lotharingen angehörten, haben zumeist dieselbe Bauweise zu romanischer wie gothischer Zeit.

*) Wie Schnease diesen Satz missverstanden hat, zeigt seine Anmerkung 2 auf S. 122: „will ich nur noch anführen, daß er mit dem Wort ogive die Diagonalrippen, mit fillole die Strebe Pfeiler bezeichnet. Vielleicht stammt dieser Ausdruck aus dem deutschen Worte Fießer (?) und ist in der fremdartigen Gestalt von Fiele zu uns zurückgekehrt.“ Ganz abgesehen davon, daß Wilars nicht bei fillole die Strebe Pfeiler mit pilers bezeichnet, und Lassus wie Wilars filloles mit Thürmen übersetzt, und dies dem Thurmaufbau entspricht, steht die Ansicht über die sprachlichen Beziehungen von fillole und Pfeiler doch mindestens auf der Höhe des Steinmetzwahns.

**) Das Modell, das seinerzeit aus Frankreich als Heuteutisch mitgenommen worden ist, befindet sich im Berliner Zeughaus.

Auch die von Lassus empfundene deutsche Behandlung der Figuren Wilars erklärt sich nicht leicht aus dem letztgenannten Reise nach Ungarn, bei der er Deutschland vielleicht durchquerte — er würde die Figuren wohl sonst in seiner französischen Behandlungsweise wiedergegeben haben —, sondern durch seine lotharingische Heimat, die damals mehr von Deutschland als von Frankreich empfing.

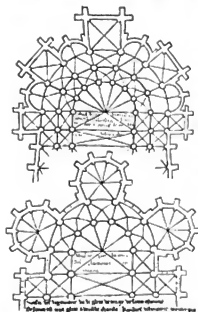


Abb. 17.



Abb. 18.

stern übereinander und drei Chorschlüsse, wie sie auch in ihrer sonstigen Gestaltung große Ähnlichkeit mit Elisabeth in Marburg zeigt. Beziehungen zwischen Trier und Marburg lassen sich aber eher vermuthen, da das Trierer Bisthum die Lahn hinauf his weit gegen Marburg hin reichte. Dazu kommt, daß sowohl die Liebfrauenkirche in Trier als besonders auch Elisabeth in Marburg durchaus nicht französisch aussehen. Vielleicht war aber ein deutscher Baumeister in Cambray oder Flandern ge-

wesen und hatte die Gothik dort erlernt, denn von St. Elisabeth ging eine ganze Schule gothischer Baumeister aus, die durch das vorübergehende Wirken eines fremdsprachlichen Meisters kaum geschaffen sein dürfte, und in Flandern finden sich häufig derartige Anordnungen.^{*)}

Sehr bemerkenswerth ist aus dem Inhalte des Skizzenbuches auch ein menschliches Gesicht, welches in Blätter ausläuft (Abb. 18). Hierzu hat er unten am Rande die Blätter von zwei Pflanzen skizziert, die er zu dem Blattgesicht verwendet. Man sieht aus diesem Vorgehen, daß die Meister jener Zeit auch beim gezeichneten Ornament das Laub der Natur zum Vorbild nahmen, gerade so wie bei dem ausgefeilten Laub.

Zu guterletzt hat Wilars auch einige antike Gegenstände skizziert, darunter das Grab eines „Sarrazenen“, wie er schreibt, wobei zu bemerken ist, daß im frühen Mittelalter die alten Römer Sarrazenen genannt wurden. (De tel maniere fu li se-pulture d'un Sarrazin q'io vi ne fois.)

Fassen wir also das Vorhandene nochmals kurz zusammen. Wilars kann fließend schreiben (natürlich auch lesen), sogar lateinisch und etwas griechisch. Er ist sehr geschickt im Zeichnen von Thieren und von Menschen nach der Natur und nach Vorbildern, bekleidet und unbekleidet. Er zeichnet reiche Ornamente, kunstgewerbliche Gegenstände, Ban- und Kriegsmaschinen, die verschiedensten Theile von Bauten, Thürmen, Rosen, Fenstern, Strebewerken, Dachstühlen, er zeichnet die verschiedensten physikalischen und mathematischen Kunstgriffe und Kunststücke auf. Und das alles hätte ein „Steinmetz“ im Mittelalter sollen leisten können?

Bei dieser Gelegenheit dürfte es vielleicht am Platze sein, einiges über Bildhauer anzufügen. Ueber diese ist die überwiegende Anzahl der Kuntschriftsteller noch weniger unterrichtet als über Steinmetzen und Baumeister.

Bei den Bildhauern sind zuvörderst zwei Klassen zu unterscheiden. Diejenigen Bildhauer, welche nach gegebenem Modell — gerade so, wie der Steinmetz nach gegebener Schablone — das Laubwerk oder die Gestalt aus dem Steine ausmeißeln oder aus dem Holze ausstechen, heißen Stein- oder Holzbildhauer. Sie sind die Handwerker der Bildhauerkunst. Als Lehrlinge treten sie gewöhnlich wie Steinmetzlehrlinge auf einem Steinmetzplatze in die Lehre. Doch besuchen sie manchmal nebenher eine Schule, in der sie zeichnen und modelliren lernen. Nach etwa zwei Jahren als Steinmetzlehrling geben sie nun zum Stein- oder Holzbildhauer in die Lehre und erlernen das Einrichten und Punkturen und das Fertigmesseln. — Auch diese Bildhauer bleiben ihr Lebelang Stein- oder Holzbildhauer, es sei denn, sie hätten Mittel genug, sich selbständig zu machen, sodafs der Steinbildhauer als Unternehmer grösserer Steinbildhauernarbeiten aufzutreten instande wäre, für die er sich dann seinerseits wieder Steinbildhauer als Gehilfen annimmt, oder daß der Holzbildhauer sich als Verfertiger von Kanzeln und Altären, Möbeln oder Figuren niederlassen könnte. Sie alle aber erlernen nichts und arbeiten nur nach gegebenem Vorbild oder nach Zeichnung: sie sind bestenfalls nur Meister der Handfertigkeit. Dabei ist es aber lehrreich, diese Bildhauer Tag ein, Tag aus

^{*)} Daß Deutsche sogar selbständig in Flandern bauten, beweist die Inschrift an der reizenden Kirche „Unsere liebe Frau von Pamelre“ in Oudenarde: Anno Domini M^oCC^oXXX^o III^o III^o Id. Martij incepta fuit ecclesia ista a magro Arnulpho de Bagho. [Auch kein lapideus.]

in opere fabricae Ecclesiae Terracinae; Bartolomeus Gual lapida et magister operis sedis Barchinonensis; Antonius Canet, lapiscida, magister sive sculptor imaginum civitatis Barchinonae, magisterque fabricae sedis Urgellensis; Guillelmus Abiell, lapiscida et magister operum sive fabricarum ecclesiarum Beatae Mariae de Pinu etc. Arnaldus de Valleras, lapiscida et magister operis sedis Minoris; Antonius Antogni magister major operis ecclesiae villae Castillonis Impuriarum; Guillelmus Sagrera, magister operis sive fabricae ecclesiae Sancti Joannis Perpigniani; Joannes de Guinguamp, lapiscida, habitator civitatis Narbonne; Guillelmus Boffy, magister operis sedis diocesis Gerundensis — „“) Einige von diesen Baumeistern gehören nicht der „Ordnung“ an und nennen sich daher nicht lapiscida. Dafs aufser den Steinmetzmeistern und Steinmetzgesellen — den Handwerkern — auch noch Leute bestanden, welchen die Bezeichnung „Steinmetz“ schlankwegs zukam, zeigt auch der Anfang der Steinmetzordnung: „...darum und durch gemeine nutz und freuen Willen aller Fürsten, Grafen, Herren, Stetten, Stifter und Klöstern, die Kirchen, Öbre oder ander grofse Steynwerk und Gebäue yetzt machent oder in künftigen zitten machen möchten: das die dewebes versorget und versehen werden, und auch nmb nutz und Nothdurft willen aller Meister und Gesellen des ganten Handwerks des Steynwerks und Steinmetzen in dutschen Landen ...“ Beiläufig bemerkt, konnten dagegen im Mittelalter die Baumeister längere modellern als heutzutage. Der Grund dafür ist leicht zu verstehen. Vor allem war den Baumeistern jener Zeit die Perspective nicht bekannt: für die Klarstellung der aus so vielen Theilen zusammengesetzten Kathedralen der mittelalterlichen Kunst war die Perspective aber unerlässlich, oder — sie wurde ersetzt durch das Modell. Die alten Baumeister haben daher, wie wir besonders aus italienischen Urkunden wissen, grofse Modelle vor Inangriffnahme der Arbeiten ausgeführt, sei es von dem ganzen Bauwerk in verkleinertem Mafstabe, sei es von den Capiteln, Fialen und dergl. in natürlicher Gröfse. Da an diesen Modellen geändert und gefeilt werden mußte, wie an unsern Perspectives, so mußte der Baumeister selbst das Modell ändern können. Dies ersetzte, wie gesagt, unsere heutige Fertigkeit im perspectivischen Zeichnen. Die gotischen Baumeister brauchten das Modelliren jedoch auch noch zu einem anderen Zwecke. Die Gothik hat eine völlig neue Ornamentik geschaffen, die nie vor ihr bestanden hat. Diese neue Ornamentik hatten nicht etwa die Bildhauer erfunden: muß doch selbst heutzutage der Bildhauer immer und immer wieder vom Baumeister erzozen und angeleitet werden, soll er künstlerisch vollendete Ornamente schaffen. Ist der Bildhauer einmal geschult und hat er Talent, dann können Architekten wohl einfach bei ihm Verzierungen und Laub bestellen, und er wird sie vielleicht selbständig entwerfen, ohne dafs der Architekt irgend welchen Einflufs auf ihn ausübt. Aber zunächst muß der Bildhauer zur Ornamentik vom Baumeister angeleitet und erzozen sein. Das schon zwang den Baumeister jener Zeit den Modellirgriffel in die Hand. So sahen wir, dafs in Prag Peter Parler, in Florenz Francesco Talenti, in Barcelona Antonio Canet ausserdem auch geschickte Bildhauer sind; so wissen wir von Roriczer in Regensburg, von Guillelmus de Colivella lapiscida, magister operis in Lerida und vom Baumeister der Kathedrale in Barcelona Jayme Fabre, der 1339 auch den

Schrein der heil. Eulalia daselbst anfertigt: so wird Peter von Montereau als doctor lithomorum gepriesen — es sind vielseitige Künstler, die Baumeister des Mittelalters, durchaus keine Handwerker, die sich würdig den grofsen Meistern der Renaissance an die Seite stellen, nur haben ihnen die ruhrenden Litteraten gefehlt, welche die Künstlernamen Italiens zum Gemeingut aller Völker gemacht haben.

Wie die Farben des Regenbogens da, wo sie sich berühren, in einander übergehen, so dafs an einer Stelle dem Grün mehr Gelb und weiterhin mehr Blau beigemischt ist, ohne dafs deswegen aber behauptet werden kann, es gäbe kein Grün, kein Gelb, kein Blau, weil ihre Grenzen nicht haarscharf gezogen sind, so mischen sich auch die Künste da, wo sie sich berühren, ohne dafs der Bildhauer deswegen ein Baumeister oder der Baumeister ein Maler wäre. Ebenso aber auch greiften die Handwerke, die Kunsthandwerke und die Künste in einander über. Wer zur „geheimen Zunft“ der Künstler nicht gehörte, wer in seinem eigenen Stande an staatlich verbriefte, haarscharf gezogene Grenzen gewöhnt ist, wie sie z. B. zwischen einem Gerichtsschreiber und einem Amtsrichter, einem Calculator und einem Staatsanwalt, einem Wirklichen Geheimen Justizrath und einem ordentlichen Professor der Rechte bestehen, der findet sich in diesem scheinbaren Wirrwarr der Künste allerdings nicht zurecht. Der Unterschied aber, der dem Wesen nach zwischen Handwerk, Kunsthandwerk und Kunst besteht, er wird bestehen und hat zu allen Zeiten auch bestanden. So hat auch zu allen Zeiten die Thatsache sich nicht ändern lassen, dafs um etwas zu können, man solches vorher lernen müsse, dafs die Begabung, die Talente das Lernen wohl erleichtern, das Können in sonst schwer erreichbare Höhen föhren, dafs ohne Lernen aber nie ein Können eintritt.

Wie die verschiedenen „Schulen“ der romanischen Kunst ihre Erklärung in den verschiedenen grofsen Klostergemeinschaften finden, in deren jeder eine Bauschule blühte, so beweist die Einheitlichkeit der Gothik in ihrem Anfang einen einheitlichen Ausgangspunkt — eine einzige Schule. Denn jene aber ganz Nordfrankreich bis auf Kleinigkeiten vollständig gleichmäfsig auftretende Art der Profile, der Ornamente, der Grundrisse wie der Aufsätze ist ganz unmöglich ohne eine gemeinsame Schule. Alle die kleinen Abweichungen der Champagne von der Isle de France, Burgunds von der Normandie, sie sind durch die verschiedenen Persönlichkeiten und die späteren Provincialismen bedingt — aber diese vollständige Gleichförmigkeit in etwas durchaus neu Erfundenem ist nur durch das Dasein einer Schule zu erklären.

Eine solche Schule kann aber nur in Paris bestanden haben. Ob der vicus lithomorum, der an der Pariser Universität erwähnt wird, diese Schule war, das weifs man nicht, bestanden hat sie. Auch der erste gotische Bau mit allen Föhrungen steht bekanntlich dicht bei Paris in St. Denis, alle übrigen folgenden, Noyon, Paris selbst, Soissons, Amiens, Rheims, sie gruppieren sich rings um Paris. Und je weiter ab von Paris, desto gleichmäfsiger trenn bleibt alles der alten Baukunst — je weiter von Paris entfernt, desto zäher das Halten an der alten Kunst, wie beispielsweise im ganzen Süden Frankreichs, wie in Italien, Spanien und Deutschland. Also Paris ist der Punkt, von dem die Gothik ausgeht, Paris, das seit dem Ausgange des 11. Jahrhunderts die erste und einzige Universität dieses Landes besafs. Es verliert viel des Wunders, dafs gerade in Isle de France die Baukunst die aller anderen

*) Street, Some account of Outbie architecture in Spain.

Provinzen und Länder weit überflügelt und eine neue großartige Kunstweise schafft, wenn man in Betracht zieht, daß die Baumeister der Isle de France in Paris die ersten Geister, die größten Lehrer ihrer Zeit lören konnten. Durch das Zusammenströmen so vieler Jünger der Baukunst aus den verschiedensten Provinzen und Ländern flossen auch die reifen Einzeltheile der verschiedenen Bauweisen nach Paris, um sich dort zum bisher unerreichten Ganzen: der gotischen Kathedrale zu verschmelzen. Und nicht zum wenigsten wird dabei wiederum Italien seine Keime beigetragen haben. Wie schon einmal durch italienischen Einfluß die Baukunst in der Normandie zu romanischer Zeit weit über die aller anderen Gegenden erhoben worden war, so müssen Bauten wie der Dom in Trient, dessen Einzelheiten — soweit sie vom Bau im 1124 herrühren, Capitel, Rippen, Gerölle — durchaus frühgotisch anmuten, sicher das ihre zur Pariser Frühgotik beigetragen haben. Man muß dabei berücksichtigen, daß die oberen Stände im Mittelalter, Künstler, Staatsmänner wie Gelehrte bei weitem beweglicher waren als heutzutage. Die ärmliche und erbärmliche Zeit nach dem dreißigjährigen Kriege, wie die spielsüchtigen Zeiten unter den absoluten Monarchien hatten es bewirkt, daß die Bevölkerung noch im Anfang unseres Jahrhunderts fest an die Scholle gebannt war, und daß erst die Eisenbahnen und der wieder anwachsende Reichtum der heutigen Zeit eine ähnliche Beweglichkeit der gebildeten Stände wie im Mittelalter ermöglichen konnte. Die Deutschen gingen damals in Massen auf die Universitäten nach Paris, Oxford, Bologna, Padua usw. Ja sie besuchten nicht eine Universität allein, z. B. Bologna, sie gingen von dort nach Paris und an andere Orte. Die Großen und Begüterten Deutschlands setzten Stützungen aus, deren Zinsen für Studierende in Oxford, Bologna, Paris, Padua usw. bestimmt wurden. Die großen Orden der Benedictiner, Cistercienser, Augustiner usw. sandten ihre Mitglieder aus bis Polen und Ungarn. Häufig, wenn nicht alljährlich, mußten ihre Oberen zurück nach Frankreich zu den Generalcapiteln und mit ihnen ihre Begleiter. Selbst die Fürsten genossen häufig ihre Erziehung zeitweise auf den auswärtigen Universitäten. Wie schnell das Reisen damals vor sich ging, zeigt die interessante Beschreibung des Bernhard von Breitenbach über seine Pilgerfahrt im Jahre 1483 nach dem heiligen Lande. In 20 Tagen reiste er von Oppenheim nach Venedig. Zweieundert Jahre vorher hatten wir schon an Wilars von Honeforts Reisen durch Frankreich, die Schweiz, Ungarn und Deutschland (?) die Beweglichkeit und Weltkenntnis des Mittelalters gesehen.

Unter Berücksichtigung dieser Verhältnisse findet man eine Erklärung dafür, wo der Übergangsstil entstanden und wie die Gotik in Deutschland eingeführt worden ist: ein Gegenstand, über den die verkehrtesten und verschwommensten Anschauungen herrschen. In Deutschland kann man einen zweifachen Übergangsstil unterscheiden. Die romanischen Formen am Rhein recken und strecken sich und gleichen dem Übergangsstil der Isle de France. Beispiele sind die Einbauten im Dom zu Trier usw. Läßt sich für diese Bauten auch nicht so sicher behaupten, die deutschen Baumeister hätten in Frankreich gelernt, wie bei den späteren Abschnitten der Uebertragung, so ist die Uebereinstimmung mit den französischen Formen einerseits doch so auffällig, die ganze Anordnung, besonders im Innern der Kirchen, so vollständig abweichend von der bis dahin am Rhein üblichen und im übrigen Deutschland weiter gebliebenen

romanischen Weise, daß man wohl nicht fehl geht, wenn man annimmt, daß schon damals die Deutschen nach Frankreich auf die Bauplätze zogen.

Die eigentliche als Übergangsstil bezeichnete Richtung, die wir am Chor und am Kreuzschiff in Gelnhausen, am Dom in Limburg usw. vertreten finden, weist nur gotische Einzelheiten auf in durchaus fornvollendeter und vollständig verstandener Weise. Dagegen ist das ganze Gepräge des Grundrisses wie der Aufrisse romanisch. Hier sind deutsche Baumeister in Paris auf der hohen Schule gewesene oder in Noron, Rheims usw. auf den Bauplätzen, haben sich dort ausgebildet und die neue Kunst erlernt. Nun kamen diese sicherlich nicht ohne genügende Vorkenntnisse als Architekten nach Frankreich, sonst hätte man sie schwerlich auf den dortigen Bauten beschäftigt. Die Verhältnisse lagen in dieser Beziehung wohl ähnlich, wie heutzutage bei uns, wo Schweden und Holländer häufig sehr mit sehr guter Vorbildung auf unsere Bauten und auf unsere Schulen kommen, um sich weiter auszubilden. Sie vergaßen daher in Frankreich ihre romanische Grundlage nicht vollständig. Wenn sie nach Haus kamen, zeichneten sie den alten, auch den Bauherren bekannten und beliebten Grund- und Aufriß beeinflusst durch ihre gotische Lehrzeit und mit rein gotischer, meistlerhaft gereicher Einzeldurchbildung. Die Jahre, welche ein Deutscher in Frankreich auf den Bauplätzen zugebracht hatte, gab seinen späteren Bauten in der Heimat Jahrzehnte lang das Gepräge. Derjenige Architekt z. B., der die Obertheile des Inneren des Trierer Domes umgebaut hat, zeichnet französischen Übergangsstil, d. h. jene gereckten und gestreckten Verhältnisse der Emporenöffnungen, Fenster usw., die schon vollständig gotisch anmuten, aber noch fast ausschließlich den Rundbogen aufweisen. Der französische Übergangsstil sieht für unsere Augen überhaupt aus, als ob sich ein Baumeister die Aufgabe gestellt hätte, zwar frühgotisch zu reichern — dabei aber statt des Spitzbogens den Rundbogen beizubehalten. Derjenige Baumeister, der die neben dem Trierer Dom stehende Liebfrauenkirche gezeichnet hat, ist etwa 20 Jahre später nach Frankreich gegangen. Er hatte zu Hause den französischen Übergangsstil schon gelernt. In Frankreich fand er die Gotik fertig vor, überall den Spitzbogen statt des Rundbogens, einfache Fenstermaßwerke, das gotische Laub und die gotischen Profile. Er zeichnet daher zu Haus ebenfalls reine Gotik, aber doch in deutscher Auffassung und beeinflusst durch die Centralbauten seiner deutschen Heimath. Violett schreibt Bd. I S. 210: On rencontre bien parfois dans les provinces austroasiennes l'application du style adopté au commencement du XIII^e siècle dans le domaine royal, mais ce ne sont que des formes de cette architecture, et non son principe [?] qui sont admises; et cela est bien frappant dans la grande salle ronde [?] bâtie au nord [?] de la cathédrale de Troyes, ou l'on voit toutes les formes, les profils et l'ornementation de l'architecture française du commencement du XIII^e siècle adaptés à un plan et à des dispositions des constructions qui appartiennent aux traditions carolingiennes.

Am Hauptgöms der Liebfrauenkirche in Trier verschwindet der Baumeister, der sie entworfen und soweit hochgeführt hat, und sein Nebenbuhler vom Dom tritt an seine Stelle. Ein unangenehm verderbtes Blattwerk verunziert theilweis die Hohlkehle am Hauptgöms, ganz im Gegensatz zu dem fornvollendeten Laub des Innern und des unteren Theiles; und der Vierungsturm ist genau französischer Übergangsstil wie die Einbauten im Dom.

Hatte den gotischen Baumeister der alte Mithewerber hinausgedrängt, hatte ihn Gevatterschaft beseitigt, war er gestorben? Wer weiß es — kein Schriftsteller hat es verzeichnet. Jedenfalls muß der Bau sehr schnell hochgebracht worden sein, sodas der ältere Baumeister noch lebte, als der jüngere altrat.

Der Uebergangsstil besteht übrigens nicht darin, das gotische und romanische Einzelheiten gemischt sind. So wird der Dom in Limburg z. B. vielfach falsch erklärt. Die unteren Seitentriften von den Thürmen bis zum Querschiff gehören dort gar nicht zu dem jetzigen Bau, sie sind von der früheren Kirche, um und über die man die neue Kirche hinweggebaut hatte, stehen geblieben, weil am Schlusse das Geld ausgegangen sein wird. Sonst ist keine einzige Form am ganzen Bau romanisch; denn der Lettner stammt ebenfalls aus der früheren Kirche — ja sogar die Stöcken und ein Bogenprofil sind pietätvoll im neuen Portal verwendet worden. Dies Ueberbauen der alten Kirchen ist durchaus nichts seltenes. Am interessantesten ist es noch zu sehen in Hildesheim bei der St. Andreaskirche, wo heutzutage noch die alte romanische Vorderfront unter dem neuen gotischen Thurm — Jahrhundertelang vergessen — steht. Auch das Anbringen von Theilen der früheren Kirche in der neuen ist nichts seltenes. Im Dom in Magdeburg sind im Chor die alten Granit- und Syenithäulen nebst ihren Capitellen, die Otto der Große für den Bau seines Domes aus Italien hatte herbeischaffen lassen, in den verschiedensten Stücken und Längen sorgfältig wieder eingemauert. Ebenso stehen in dem östlichen Triforium des nördlichen Kreuzflügels zwei kleine alte Marmorschäfte. Auch an der Vorderfront von Notre Dame in Paris sind an einem Portal die Figuren und das Bogenfeld der alten Kirche wieder angebracht worden.

Wie der Uebergangsstil bei uns durchaus nicht ein allmählicher Uebergang war, so zwar, daß sich die romanischen Formen in die gotischen nach und nach umgebildet hätten, aus ihnen „herausgewachsen“ wären, zeigt übrigens so recht der Magdeburger Dom. Im reinsten romanischen Stile war der ganze Dom begonnen, die Thürme der Hauptfront waren schon bis über die Seitenschiffe hoch gediehen, die Seitenschiffe selbst bis in halbe Höhe, da plötzlich und unermittelt hört der romanische Bau auf und der reingotische Bau setzt auf. Das Aufhören ist so plötzlich vor sich gegangen, daß nicht einmal mehr sämtliche romanisch vorgezeichneten und ausgearbeiteten Werkstücke an ihren Platz gesetzt worden sind. So finden sich im Triforium des Chores irgend welche romanische Werkstücke der Pilaster einer Zwerggalerie als gewöhnliche Quadern eingesetzt var.

Dieses Wiedereinsetzen alter Säulen und Capitelle, wie der plötzliche Uebergang von der romanischen in die gotische Bauweise, das unvermittelte Auftreten romanischer Werkstücke in gotischen Theilen wird von Kunstschriftstellern meist als „Uebergangsstil“ bezeichnet. Von Naivität bei den mittelalterlichen Baumeistern der guten Zeit reden zu wollen, wie es bei dieser Gelegenheit öfters geschieht, ist der Gipfel der Naivität. Von Naivität auch keine Spur bei ihnen zu finden. Die kühlest und klarste Ueberlegung und Folgerichtigkeit bei der vollendeten Selbstbeherrschung spricht aus allen ihren Bauten, die größte künstlerische Erfahrung aus all den neu erfundenen Formen. Wenn jemand naiv ist, dann sind es höchstens die Baumeister unserer Zeit, die ohne Folgerichtigkeit allerlei Formen den Constructionen als Kleid überwerfen, Formen, die mit diesen nichts gemein haben, und ohne jedwede Selbstbeherrschung jedes

Quadratmeter mit Stuck bekleben. Naiv ist es auch, wenn man glaubt, die Baumeister, die so großes geleistet haben, hätten keine geraden Linien abstecken können, selbst wenn ein Hindernis im Wege stand. Beim Dom in Limburg muß man doch beispielsweise auf den ersten Blick sehen, daß die Seitenschiffmannern gar nicht zum neuen Bau gehören.*

Zu welchen falschen Ergebnissen die Unkenntnis hinsichtlich der Uebertragung der Gotik nach Deutschland führt und wie ganze Abhandlungen in der Luft schweben, zeigt, beiläufig erwähnt, der Text zu dem Werke „Die Bildwerke des Naumburger Domes“ von Professor Schmarow, die im Verlag von E. v. Flottwell 1892 in Magdeburg erschienen sind. Innen im Westchor des Naumburger Domes stehen an den Pfeilern um den Hochaltar gruppiert zwölf herrliche Standbilder der Stifter der ersten Domkirche, von denen besonders die Frauengestalten von einem Liebreiz und einer Vollendung sind, daß sie unter die besten Schöpfungen der Bildhauerkunst gehören. Ihr ganz besonderer Vorzug vor den Bildwerken heutiger Tage ist es unter anderem, daß sie der Natur abgelauscht sind — echte deutsche Gesichter und Gestalten, wie wir sie noch heute überall um uns sehen, und nicht jene verallgemeinerte Form eines schönen Frauengesichts, die uns in den neueren Bildwerken überall gleichmäßig entgegentritt, die zwischen hellem und italienischem Gesichtsschnitt schwankt und alles andere, nur nicht deutsch ist. Kreisrunde Augenbrauen z. B. sind bei uns die Ausnahme, in der Regel sind sie geradlinig eckig. Außer den genannten zwölf Standbildern ragen die Bildwerke des Lettners hervor, ein Crucifixus mit Maria und Johannes und Bildfeld mit Szenen aus der Leidensgeschichte, ferner das Bogenfeld des romanischen Portals, die Grabplatte eines Bischofes und ein Lesepult mit der Gestalt eines jungen Geistlichen, ebenfalls ein Bildwerk von hervorragender Bedeutung, auf welches Professor Schmarow zum ersten Male aufmerksam macht. Er setzt die Entstehungszeit der Figuren zwischen 1260 und 70. Die gesamte Architektur dieses Chores ist rein gotisch, auch das reiche Laubwerk ist ausgedehnte Frühgotik, die Schilder der Standbilder selbst sind mit gotischem Blattwerk bemalt, die Wehrrauchfässer, welche die Engel neben dem Crucifixus schwingen, tragen gotische Einzelformen. Daß diese Bildwerke also der Gotik angehören, sollte man meinen, sei selbstverständlich und unbestreitbar. Trotz alledem sollen sie romanisch sein. S. 54 schreibt Schmarow: „Die ersten wirklich gotischen Sculpturen in Deutschland müssen auch, wie die ersten rein gotischen Kirchen, Nachahmungen französischer Muster sein, weil dieser Stil nicht von innen heraus der deutschen Entwicklung selbst entkeimt ist, sondern aus der Fremde eingeführt wurde. Die Meisterwerke des Naumburger Domes gehören um so notwendiger an den Schluß der romanischen Stilperiode, je mehr sie den Anspruch machen dürfen, vollendete Schöpfungen zu sein und je lebhafter sich die Ueberzeugung anfrängt, daß die Künstlerkraft, die hier den Meißel führt, durchaus deutsch empfand und sieht. Die Darstellung dieser starken vollen Menschen selbst ist nur möglich aus dem mächtigen Lebensgefühl der deutschen Ritterwelt, aus dem urkräftigen Belagen an Dasein, das die Berührung der Völker in den Kreuzzügen zeitigt und dessen Folgen sich unter Friedrich II. von Hohenstaufen und seinem genussüchtigen Sohn Heinrich auch in Deutsch-

* Der Dom zu Limburg, von J. Bach, Mörsiger, Beyer und Thierre von Villmar. Limburg 1890. S. 7.

land geltend machten. Die Kunst, die zur Hervorbringung dieser Standbilder und dieser historischen Reliefs nötig gewesen, gehört unzweifelhaft der romanischen Schulung an, denn ihre Körperbildung selbst widerstreitet dem strengen Formprinzip des gotischen Systems*. Das unbegründete dieser Schlussfolgerungen ebenso wie der Vorstellungen über die Art und Weise der Übertragung der Gotik nach Deutschland dürfte klar sein.

Die Übertragung der Gotik nach Deutschland kann nur auf zweierlei Art geschehen sein — entweder sind französische Baumeister und Bildhauer nach Deutschland scholt worden oder deutsche Baumeister und Bildhauer hatten in Frankreich gelernt und brachten die neue Kunst nach Haus. Das Letztere dürfte meistens der Fall gewesen sein; denn wenn die Deutschen, wie gesagt, in großer Zahl zur selben Zeit nach Paris auf die Universität gingen, warum nicht auch auf die französischen Bauplätze? Diese letztere Übertragungsweise erklärt denn auch allein, warum so viele der frühen gotischen Bauwerke Deutschlands durchaus nicht rein französisch aussehen. Warum sollte anderseits ein Franzose auf einmal in Deutschland anders zeichnen, als er in Frankreich gezeichnet hatte? Besonders, warum zeigen fast alle frühgotischen Bauwerke in Deutschland einen viel früheren Stil, als zur selben Zeit in Frankreich? Es wäre ein unlösbares Räthsel, warum der Franzose, der nach Deutschland kommt, seine Stilrichtung um 20 bis 30 Jahre zurückschraubt. Das Räthsel löst sich aber sofort, wenn man annimmt, daß die Übertragung durch Deutsche erfolgte, die in Frankreich gelernt hatten. Als junge Leute, vielleicht zwischen 18 und 25 Jahren, waren sie nach Frankreich gegangen; ehe sie aber in Deutschland große und hervorragende Bauten selbständig übertragen erhielten, waren sie 35 bis 45 Jahre alt geworden. Herausgerissen aus der gotischen Umgebung Frankreichs, waren sie der weiteren Entwicklung daselbst nicht gefolgt, sondern zeicheten im reiferen Alter, wie sie in ihrer Jugend gelernt hatten, aber beeinflusst durch ihre deutsche romanische Umgebung und durch das Arbeiten in der Zwischenzeit auf romanischen Bauten. Es muß dabei noch berücksichtigt werden, daß Angehörige verschiedener Völker dieselbe Kunst immer verschieden wiedergeben. So erkennt man in der Malerei Polen, Spanien, Engländer und Deutsche auf Ausstellungen sofort, auch wenn sie mitten unter einem fremden Volke ihre Kunst erlernt haben.

Aus dem Vorstehenden erklärt sich die Thatsache allein und ungezwungen, daß fast sämtliche deutsch-frühgotischen Bauten in ihrer Stilrichtung 20 bis 30 Jahre hinter der gleichzeitigen Frankreichs zurück stehen und daß sie fast insgesamt sofort erkennen lassen: wir stehen nicht auf französischem Boden. So ist es auch in Naumburg. Besonders ist das Laubwerk gar nicht französisch. Daß es aber deswegen romanisch sei, folgt daraus noch nicht. Dieselben Gründe aber, die die Figuren zu romanischen stempeln sollten, mußten auch für die übrigen Erzeugnisse der Bildhauerkunst, nämlich für das Laubwerk bestimmend sein. Was soll es zudem heißen: „Ihre Körperbildung selbst widerstreitet dem strengen Formprinzip des gotischen Systems“. Nach diesem „System“ sucht man vergeblich. Es sei denn, man versteht unter gotischem System Unarten der Hoch- und Spätgotik. Das wäre dasselbe, wenn man das System der Renaissance in übertriebenen und manirten Figuren des Barock oder Rococo suchte. In Frankreich, dem klassischen Land der Frühgotik, sind die Figuren geistvoll nach der Natur

studirt, das ist alles, gerade so, wie die Naumburger. Studium nach der Natur ist frühgotisches System, ein anderes frühgotisches System giebt es nicht. Dies zeigt das frühgotische Laub, die frühgotischen Figuren, dies zeigte, wie wir gesehen, das Skizzenbuch des Wilars von Honecourt. Und dieses Studium nach der Natur ist gerade das System, welches Scharnow den Naumburger Figuren als erzeugende Ursache zuschreibt, sie sind eben aus diesem Grunde nicht romanisch, sondern frühgotisch. Wie weit die Bildhauerkunst im Dienste der Gotik gerade in Naumburg fortgeschritten war, zeigt das romanische Thürbogenfeld, welches Scharnow gegen 1210 bis 1230 entstanden sein läßt. Um aber den so auffälligen Ungeschmack und das große Ungeschick in der Gestaltung bei guter technischer Ausführung an diesem Bildhauerwerk mit seiner Behauptung in Einklang zu bringen, die Chorgiguren seien der Höhepunkt der romanischen Schule, nimmt Scharnow an, das Thürbogenfeld sei vielleicht nach einer vorhandenen alten getriebenen Arbeit hergestellt worden. Wer wird solch kindliche Figuren nachmachen, wenn er bessere kann! Wer wird zu solchen geschmacklosen Figuren den Auftrag, das Geld und den hervorragenden Platz hergeben, wenn das Auge an besseres schon gewöhnt ist? Dann wären wohl auch die romanischen Capitel neben diesem Thürbogenfeld nach einem alten getriebenen Vorbild gemeißelt? Dazu führt Scharnow selbst noch eine ähnlich befangene Figur der heiligen Elisabeth an, die nicht viel vor 1235 hergestellt sein kann, wegen der Heiligsprechung der Landgräfin in diesem Jahr. Eine Entwicklung der Chorgiguren aus dieser Figur und aus denjenigen des Giebfeldes binnen dreißig Jahren wäre mehr als genial, wenn nicht fremde Schule hinzugekommen wäre. Wie diese fremde Schule hinzugekommen ist, haben wir bei der Architektur schon aneinander gesetzt. Entweder hatten deutsche Bildhauer in Frankreich gelernt, oder Franzosen sind herüber gekommen. Beidenfalls haben aber ausgebildete Bildhauer kein französisches „Muster“ sich mitzubringen nötig gehabt, sondern sie haben ihre in Frankreich erlernte Kunst, Gestalten bilden und meißeln zu können, anderen Orts weiter betrieben mit Hilfe der Modelle, die sie erlangen konnten, d. h. mit Hilfe einheimischer Modelle, die um sie lebten, die ihnen Act stehen konnten. Auch französische Meister hätten, wenn sie herübergekommen wären, kein „Muster“ mitgebracht, sondern sich der deutschen Modelle bedient. Dabei würde es so geschickten Künstlern nicht entgangen sein, daß diese deutschen Körperformen ihre besonderen Eigenheiten hatten, mochten sie diese auch in französischem Geiste nachbilden. Daß mithin die ersten „wirklich gotischen“ Figuren Nachahmungen französischer „Muster“ sein mußten, ist nach den Vorgängen, wie sie sich im Berufsleben des Bildhauers abspielen, unmöglich. Oder soll sich der Bildhauer ein großes Bildwerk oder eine ganze Ladung davon mitgeschleppt haben? Oder gar Zeichnungen? Wie schwer modellirt es sich außerdem nach Zeichnungen, wie wenig entsprechend wird das Modell der Zeichnung, und wie schwer sind die Bildhauer überhaupt zum Zeichnen zu bringen!

An der Grenze allerdings waren auch französische Modelle leichter zu finden und aus diesem Grunde mag diese selbe Schule der Kunsthelfer, welche die Naumburger Figuren zu romanischen macht, die Straßburger zu französischen zu stempeln suchen. Es ist jetzt Mode geworden, auf die Straßburger Figuren verächtlich herabzusehen, sie weniglich hinter die Freiburger und Naumburger zu stellen und sie als „französisch“ fast zu brand-

marken. Nichts ist aber verkehrter als das. Warum sollen sie durchaus französisch sein? Weil sie in Straßburg stehen? Ist nicht das Elsaß bis 1680 ein urdeutsches Land gewesen? Warum soll die Bildhauerkunst daselbst nicht auch deutsch sein? Sehen die Gesichter etwa französisch aus? Wenn man unter den Datirenden ein oder zwei französisch aussehende Gesichter herausfindet, so ist es viel. Doch auch diese brauchen noch gar nicht französisch zu sein! Etwa weil die Sitze, ganze Thorleibungen mit den Gestalten der klugen und thörichten Jungfrauen auszustatten, französisch wäre? Das ist ebenfalls ganz unfranzösisch — durchaus deutsch. In Frankreich kann man lange suchen nach einem Portal mit den thörichten und klugen Jungfrauen an dieser hervorragenden Stelle, dagegen stehen sie in Deutschland fast an jeder Kathedrale, und zwar immer und mit großer Vorliebe an ähnlich hervorragenden Stellen wie in Straßburg, d. h. an den Leubungen der Portale. In Frankreich kommen sie zwar auch an den Hauptportalen vor, aber ganz klein und untergeordnet, nur als Reliefs an den Gewänden der viereckigen Öffnungen, gegen welche die Thürflügel schlagen. Zuguterletzt höre man Viollet-le-Duc, der sonst für Frankreich in Beschlag nimmt, was er kann, Frankreich lobt, wo er kann und auf deutscher Kunst mäkelt, wo es nur angeht. Er sagt Band 9 S. 372: „In unseren Kathedralen sind die klugen Jungfrauen fast immer auf den Gewänden der Hauptthür zur Rechten Christi dargestellt, die thörichten Jungfrauen auf dem linken Gewände. Bei der Kathedrale von Straßburg sind die klugen und thörichten Jungfrauen nicht als Flachreliefs an den Gewänden ausgeschnitten, sondern nehmen die Thürleibungen ein. Es sind reizende Standbilder, die vom Anfang des XIV. Jahrhunderts stammen (hier liegt ein Fehler vor, da Viollet sie selbst bei „sculpture“ Band 8 ins 13. Jahrhundert verlegt, wohin sie auch thatsächlich gehören).“ Band 8 S. 170 führt er fort: „Es giebt Standbilder an der Kathedrale von Straßburg, die ganz vorzügliche Werke sind (oeuvres capitales): Die beiden Figuren der Kirche und der Synagoge an dem Südthor aufgestellt und von Anfang des XIII. Jahrhunderts stammend, sind bemerkenswerth schön. Mehrere Standbilder der klugen und thörichten Jungfrauen der Thore der Westansicht, vom Ende des XIII. Jahrhunderts herrührend, sind Meisterwerke. Man kann darüber urtheilen nach dem Beispiel, was wir hier geben (Fig. 25).“ Diese Standbilder großen Maßstabes, aus rothem Sandstein gehalten, sind von ausgezeichneter Ausführung, und die Mehrzahl hat eine sehr schöne Haltung. Diese rheinischen Künstler, wie ihre Genossen der Isle de France, der Champagne, Burgunds, der Picardie begeistern sich übrigens an den Typen, welche sie vor ihren Augen haben. Das sind da nicht mehr die Gesichter, welche wir in Paris, Rheims oder in Amiens finden, sondern der richtige elsässische Typus!“

So der Franzose, der nicht gezögert hätte, die Seinen wieder zu erkennen! Und wir Deutsche schütteln sie ab! — Auch die Straßburger Figuren sind deutsch, urdeutsch, leider manchmal auch in ihren gewaltsamen Bewegungen, die den französischen Bildwerken nicht eigen sind. Die französischen Figuren bewahren fast insgesamt im Gegensatz zu den deutschen klassische Ruhe. Die Straßburger Figuren sind die hervorragendsten Bildwerke Deutschlands, und Herr v. Flottwell wird sie

hoffentlich den Kunstfremden zugänglich machen in einer dritten Lieferung seines verständlichen Unternehmens.

Zum Schluß dieser Betrachtung der Naumburger Figuren noch eine Schwierigkeit: Die zwölf Figuren der Stifter sind nach Angabe Schmarsows in die Säulenbündel eingebunden. Das befremdet nicht, da im allgemeinen die Erzeugnisse der Bildhauerkunst im frühen Mittelalter, seien es Figuren oder Laubwerk, fertig versetzt wurden und nicht in Bossen. Hier aber wäre man beinahe versucht anzunehmen, die Figuren seien in Bossen versetzt oder nachträglich eingebunden worden. Nur aus dem nachträglichen Ausarbeiten scheint sich die ziemlich rathlose Behandlung erklären zu lassen, welche bei den zwei Figurenpaaren den Säulen zwischen ihnen zu Theil geworden ist. Die Säulen sind am Schlusse ersichtlich im Wege gewesen und mußten weichen. Unter den Figuren endet ihr Schaft ungelöst in einem einfachen Kegel. So auch fängt er über ihnen wieder an. Nur ist da der Kegel mit Laubwerk verziert, das jedoch nicht über den Schaft vorspringt, weil es eben aus dem Schaft herausgemeißelt ist. Dieses Laubwerk weist aber grade besondere Wege. Es ist heidomal dasselbe, nur verschieden gelegt — doch weicht es durchaus von dem Laubwerk der ganzen übrigen gleichzeitigen Kirche, innen und außen, ab. Es ist im Mafstab sehr viel größer gehalten und ganz frühgotisch, während das übrige, so reichliche Laubwerk ziemlich kleinlich angelegt ist, ausgehende Frühgotik darstellt und übertrieben gekünstelt ist. Es erinnert hierin durchaus an das ebenso kleinliche und gekünstelte romanische Ornament des romanischen Portals; es ist dieselbe „Mache“. Diese Laub-Bildhauer waren die der alten romanischen, in Naumburg einheimischen Schule. Ihnen hatte der gotisch geschulte Baumeister gesagt: Man nimmt das Laub, wie man es auf Feldern und in Wäldern findet, zum Vorbild und verziert damit Käuße und Gesimse. Andere Lehren hatten sie nicht erhalten und sie gingen nun mit ihrer überkünstelten Handfertigkeit aus der alten Schule daran, das Laub genau nachzuahmen, bis zur vollständigen Freiarbeitung desselben. Die Stilisirung fehlte fast vollständig, d. h. das Absehen von den natürlichen Zufälligkeiten und das Bemühen, dem Laub Bewegungen und Linienführungen zu geben, welche der Construction und der architektonischen Anordnung der einzelnen Theile entsprechen. Ebenso fehlt ihnen jedwede Erinnerung an die Uebergangsformen des frühen französisch-gothischen Laubwerks. Diese Bildhauer hatten nicht in Frankreich gelernt, sie waren auch keine Franzosen. Der deutsche Baumeister des Domes aber, welcher in seiner Jugend in Frankreich die Gotik erlernt hatte, war, wie das auch heutzutage noch der Fall ist, eben wegen seiner Jugend an die Feinheiten des Ornamentes, wie an das Leiten des Entwurfs desselben in Frankreich nicht gekommen — er kannte nur die Theorie. Das Ornament ist immer erst die spätere Frucht des künstlerischen Bauschaffens. So konnte er seine Landsleute auch hinterher nicht gehörig anleiten. Daher macht das Laubwerk vollständig den Eindruck des kleinlichen, liebevollen Erzeugnisses von Bildhauern, denen der große Blick und das Verstandnis für Stilisirung, wie sie dem Baumeister zu eigen sein müssen, wie gewöhnlich abging. Dagegen sehen wir an den zwei Consolen Laub aus dem französisch-gothischen Uebergang, sodaß sich die Richtigkeit der Behauptung, die oder der Bildhauer der Figuren seien, wie oben ausgeführt, in Frankreich geschulte Deutsche und nicht Meister deutsch-romanischer Schulung, selbst an solchen Kleinigkeiten als richtig

*) In Wahrheit ist das dort erwähnte Beispiel auch eine der drei schönsten Standbilder im ganzen Werke von Viollet.

erweist, die aber gerade ihrer Zufälligkeit halber desto auffallender Beweisskraft haben.

Das Betspalt übrigens daselbst mit dem jungen Priester will Schmarow der angebenden Gotik zuschreiben; am liebsten der italienischen Kunst des 15. Jahrhunderts in Florenz. Aber er sagt selbst, da die Statue aus Naumburger Stein sei, so könne italienische Kunst des 15. Jahrhunderts nicht in Betracht kommen. Ein Erzeugniß der deutschen Renaissance könnte es nicht sein, da gegen 1540 schon die Reformation in Naumburg eingeführt wurde und somit ein Lesealp mit dem Chor überflüssig war. Es müsse ein Erzeugniß der Naumburger Kunst vor Einführung der Renaissance sein. Das wäre also spätgotisch. Spätgotisch aber kann es nicht sein, da sonst das Eichenlaub und der Epheu spätgotisch verbeult wäre, wie wir es bei den hervorragenden Meistern jener Zeit (Albrecht Dürer, Peter Vischer) trotz seiner Häßlichkeit durchweg finden. Ich sehe keinen Grund, dem Lesealp eine spätere Zeit als den Figuren im Chor zuzuschreiben. Das Epheublatt ist frühgotisch, und die Gewandung ist besonders an den Abschlüssen und Füßen genau so behandelt wie die glatten Untergewänder der übrigen Figuren. Der Grund, welchen Schmarow gegen die Möglichkeit, daß dieses reizende Bildwerk derselben Zeit entstamme wie die Chorfürfiguren, anführt, ist zu bezeichnend, als daß er nicht wörtlich anzuführen wäre: „Schon die Bildung des Ständers für das Lesealp mußte davon überzeugen, daß weder ein romanischer Steinmetz mit seinem architektonischen Formenschatz oder seinem Thier- und Pflanzengewinde, noch ein Gotiker mit seiner strengen Gliederung des Stütz- und Strebwerks oder der Zier des Stab- und Malswerks dabei zu Rath gezogen, als der plastische Gedanke aufstieg, der hier verwirklicht ward. . . . Unter dem Palte ist keine steinerne Säule oder sonstiges Bravourstück eines mittelalterlichen Steinmetzen, kein balustrartiger Ständer oder sonstige Nachahmung der Schreinerkunst angebracht, die Platte ruht vielmehr auf dem knorren Gestel eines jungen Eichenbaums, der aus dem Erdboden aufwächst und an dessen schlanken Stamm eine Epheu-

ranke emperklettert, um ihre spitzgeschnittenen Blätter neben dem rundgezackten Laub der Eiche auszulegen. Meisterhaft ist das vegetabilische Leben in seiner Selbstständigkeit erfasst und der aufstrebenden Kraft des Starken die trauliche Anhänglichkeit des Schwächeren gesellt. Dieser Epheu, dieses Eichenlaub gehen an natürlicher Wahrheit und plastischer Klarheit über alles hinaus, was der Drang nach Leben und Bewegung beim Uebergang von der Spätgotik in die Renaissance versucht hat.“

Wie wenig zutreffend die Behauptung ist, in der Frühgotik hätte Stab- und Strebwerk den Fuß des Paltes bilden müssen, zeigen vorhandene Beispiele. So in St. Martin des champs in Paris das Lesealp, das noch an der Kanzel vorhanden ist und weder Stab- noch Strebwerk zeigt, sondern eben solch aufstrebendes Laubwerk, wie das Lesealp in Naumburg. Den Künstlern der Frühgotik kann man doch nicht den Vorwurf machen, sie hätten Stab- und Strebwerk an solchen Stellen oder im Uebermaße verwendet. Den „Meistern“ der späten Hochgotik und Spätgotik wohl — ja, das waren eben „Meister“, Handwerksmeister, die Künstler der Frühgotik waren längst ausgestorben. Daß dieser Schacht auch keinerlei romantisches Gepräge zeigt, führt der Verfasser selbst an. Es ist nur ein weiterer Beweis, daß diese Figuren nicht den Höhepunkt romanischer Schulung bilden.

Die vielverschlungenen Pfade der Baukunst, ihrer Schwesterkünde, des Handwerks wie des Kunsthandwerks, sind in diesem Aufsatz nur flüchtig durchwandert. Doch überall zeigt sich, wenn man die Künste kennt, ein anderes Bild, als es die Hofe der Kunstschriftsteller schildern.

Wie Zeiten und Geschlechter einst als „gotisch“ jene Werke schmähten, wie doch die Werke, die Bewunderung und Liebe jetzt achtet, jene Schmäher überleben, so muß die Jetztzeit wieder die Größe jener alten Meister, die Folge ihres Wissens, Strebens und Könnens, die Macht ihres froh sich seiner Kraft und Stärke vollbewussten Geistes preisen. In Ehrfurcht beugt die neue Zeit sich ihnen und verkündet ihren Ruhm.

Geschichte der Strandschutzbauten auf der Insel Baltrum nebst Bemerkungen über die ostfriesischen Inseln und deren Befestigung.

Auf Grund antlicher Quellen und eigener Erfahrungen bearbeitet vom Geheimen Raurath Schelten
unter Mitwirkung des Regierungs-Baumeisters Roloff.

(Mit Uebersichtskarte und Abbildungen auf Blatt 60 und 61 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

A. Allgemeines über die ostfriesischen Inseln.

Von den fortgesetzten Angriffen der Meeresfluthen, welchen die deutsche Nordseeküste seit vorgeschichtlicher Zeit ausgesetzt gewesen ist, haben auch die ostfriesischen Inseln ganz besonders zu leiden gehabt. Was die Karten jetzt von denselben zeigen (s. Uebersichtskarte Abb. 1 Bl. 60), sind winzige Ueberreste, Stücke einstmal weit umfangreicherer Eilande, deren größere Theile allmählich den Fluthen zum Opfer gefallen sind. Wenngleich nur spärliche geschichtliche Nachrichten über diese untergegangenen Flächen vorhanden sind, so ist es doch möglich, aus ihnen unter Berücksichtigung der Gestaltung des Meeresbodens und der vor den Inseln gelegenen Sände und Riffe auf die frühere Größe

und Lage der Inseln zu schließen. Geognostisch läßt sich nachweisen, daß die Nordseeinseln von der Nordwestspitze Hollands bis Wangerog und weiter bis Helgoland und Jütland als zusammenhängender, nur durch die Mündungen der Flüsse Ems, Weser und Elbe unterbrochene Dünenkette den Saum des Festlandes bildeten.¹⁾ Infolge Durchbruchs des Meeres an wenig geschützten Stellen wurde das dahinter liegende niedrige Land fortgerissen, die Dünenreihe selbst in einzelne Theile aufgelöst, welche wiederum im Laufe der

¹⁾ s. G. Hagen: Handbuch der Wasserbaukunst, Theil III, ferner Prestel: Der Boden der ostfriesischen Hallands, Emden 1870, und den Aufsatz von Ploetz: Bemerkungen über die ostfriesischen Inseln im Jahrgang 1836 der Zeitschrift des Architekten- und Ingenieurvereins für das Königreich Hannover.

Zeit mannigfache Umwandlungen erfuhren. Plinius zählte zu seiner Zeit 25 Inseln, welche jetzt kaum noch in halber Zahl vorhanden sind. Die bereits den Römern bekannte Insel *Fabaria* oder *Burchana* (Borkum), welche vor der Mündung der Ems lag, war 15 bis 20 Quadratmeilen groß und bestand aus den jetzigen Inseln Borkum und Juist, vielleicht auch *Norderney*, aus den beiden verschwundenen Eilanden *Bant* und *Buise*, sowie aus den Sandbänken *Ransel*, *Pilsener Watt*, *Mement* u. a. m. Nachdem sich die Osterems einen Weg mitten durch die Insel gebrochen, blieb westlich von ihr zwischen den beiden Emsmündungen das heutige Borkum liegen; der östliche und südliche Theil wurde von den Fluthen in die Inseln *Buise*, *Bant* und *Juist* getheilt, von denen heute nur noch Juist vorhanden ist, während sich südlich und im Schutze von demselben, gleichsam zum Ersatz, in den letzten Jahrzehnten eine neue Insel, *Mement* genannt, gebildet hat. Ähnliche Umgestaltungen wie Borkum mögen die meisten ursprünglichen Inseln erlitten haben. Wiederholt sind die Insel-Bewohner der von der Fluth bedrohten Ortschaften gezwungen gewesen, dieselben preiszugeben, um sich an geschützten Stellen der Insel wieder anzusiedeln. Die Geschichte der Insel *Wangeroge*, dessen Kirchthurm jetzt von den Fluthen umspült wird, giebt hierfür ein bezeichnendes Beispiel.

Der vorherrschenden westlichen Windrichtung, insbesondere den hohe Finthen erzeugenden Nordweststürmen entsprechend, ist es der westliche Theil der Inseln, welcher dem Abbruch vorzugsweise unterliegt. Dagegen wachsen die Inseln, weil große Massen losen Flugsandes dem Ostende zugeführt werden, an diesem an. Da sich außerdem auch der Südstrand durch Anlandung nach dem Watt zu mehr oder minder vorschiebt, so ist das Bestreben der Inseln vorhanden, ihre Fläche in der Richtung nach Südosten zu verlegen.

Die hauptsächlichste Ursache des Abbruches der Inseln ist in den infolge der Ebbe und Fluth auftretenden Meeresströmungen zu suchen. Indem sich die zwischen den Inseln und dem Festlande gelegene Meeresfläche (das Watt) beim Wechsel der Gezeiten füllt und entleert, wird längs und, namentlich in den Seegaten, zwischen den Inseln eine kräftige Strömung hervorgerufen, welche bei der Mehrzahl der ostfriesischen Inseln einen Angriff auf deren westlichen Strand hervorruft. Es erklärt sich dies aus der erwähnten Neigung der Inseln, an ihrem Ostende anzulanden, wodurch das Seegat zwischen je zwei Nachbarinseln eingeengt und ostwärts gedrängt wird. Bei der eigentümlichen Lage der Inseln zu einander, nach welcher in der Regel die östliche gegen die westliche Nachbarinsel etwas nach Norden vorspringt, wird unter den erwähnten Umständen nicht nur der westliche, sondern zum Theil auch der südwestliche Strand in Abbruch versetzt. Hierunter leiden besonders diejenigen Inseln, bei denen der Ebbestrom bereits im südlichen Theile des Seegates eine östliche Richtung hat. Die abfließenden Wassermassen von den hinter zwei Nachbarinseln gelegenen Wattflächen treffen hier zusammen. Wo nun die aus dem westlichen Friele („Balje“) kommende Strömung stärker ist, als diejenige des (Balje-) kommende Strömung stärker ist, als diejenige des Abfließens, was da der Fall ist, wo die erste ein größeres Abwässerungsgebiet besitzt, d. h. also, wo die westliche Insel die längere ist, wendet sich die Strömung im Seegat mehr nach Osten. Besonders deutlich zeigt sich der Einfluß dieses

Umstandes bei einem Vergleich der Insel Baltrum und Langeoog. Das zwischen *Norderney* und *Langeoog* gelegene Baltrum ist erheblich kleiner als diese seine Nachbarinseln. In dem Seegat zwischen *Langeoog* und Baltrum, der *Accumer-See*, welche westlich ein kleines, östlich ein erheblich größeres Abfließgebiet hat, sucht der Ebbestrom seinen Ausweg in nordwestlicher Richtung. Die Wassermassen drängen, wenn die tiefe Rinne zuweilen auch ostwärts verlegt wird, doch immer wieder nach Nordwesten durch, und die dann östlich vorbeiliegenden Sandmassen werden mit den westlichen Stürmen allmählich dem Nordweststrande *Langeoogs* zugeführt. Ein Abnehmen dieser Insel wird daher nur vorübergehend beobachtet, und vermöge einer Art Selbstvertheidigung tritt nach einer gewissen Zeit — die Bewohner nehmen an alle fünf Jahre — wieder der ursprüngliche Zustand ein. Anders bei Baltrum, wo die Verhältnisse entgegengesetzt liegen, und welches infolge der nach Osten dringenden Strömung einem starken Abbruch unterworfen ist, ohne daß ihm von Westeu her ein Ersatz der verlorenen Sandmassen geboten wird.

Während die Strömung in den Seegaten den Abbruch des Strandes allmählich vollzieht, bereitet sie gleichzeitig das Werk der Zerstörung vor, welches die Sturmfluthen oft in wenigen Stunden verheerend durchführen. Es liegt in der Erscheinung der Ebbe und Fluth und in ihrer Entwicklung im Bogen der Nordsee, daß nur aus Westen und Nordwesten gerichtete Stürme den Nordseeinseln gefährlich werden können. Die großen Sturmfluthen leiten sich gewöhnlich durch West- oder Südwestwind ein. Die Wassermassen, welche mit der Fluthwelle vom Ocean durch den Canal in die Nordsee eindringen, werden durch den Westwind in ihrem Rückflusse gehemmt, und eine größere Wassermenge als sonst Meist zurück; nicht selten hat sogar bei Beginn des eigentlichen Sturmes das Niedrigwasser die Höhe des gewöhnlichen Fluthstandes schon erreicht. Wenn dann der Wind nach Nordwesten umschlägt, wird die in der Nordsee vorhandene Wassermasse gewaltsam an die deutsche Küste gedrängt. Gleichzeitig beschleunigt sich die Fluthwelle, welche sich am Canal abzweigt und um Schottland herum von Norden her in die Nordsee eindringt. Indem sie sich mit der Fluthwelle aus dem Canal vor den holländischen Inseln vereinigt, wächst das Wasser zu den außerordentlichen Höhen an¹⁾, bei denen der Strand der Inseln vollständig überfluthet wird, die Wellen den Fuß der Dünen mit voller Kraft treffen und oft in einigen Stunden hohe Dünenketten auf 10 bis 20 m Breite mit sich fortreißen. Auch der heftigste, nur aus Westen kommende Sturm kann eine gleich hohe und Verderben bringende Fluth ebenso wenig erzeugen, als ein reiner Nordsturm. Wenn auch die Wellen hierbei ziemlich hoch am Strande aufgetrieben werden, so ist doch ihr Angriff wegen der geringeren Dauer kein so verheerender.

Den geschilderten Angriffen der Elemente sind sämtliche ostfriesischen Inseln mehr oder weniger, immerhin aber in so bedenklichem Maße ausgesetzt, daß deren vollständige Zerstörung in absehbarer Zeit zu befürchten stünde, wenn sie, wie in früheren Zeiten, sich selbst überlassen blieben. Eine Vernichtung der Inseln würde die nachtheiligsten Folgen

¹⁾ Nach den Pegelbeobachtungen am Siel bei Norden betrug die Erhebung über den gewöhnlichen Fluthspiegel im ruhigen Wasser am Festlande am 30./31. Jan. 1877 2,90 m, am 12. Dec. 1883 3,15 m.

für das Festland herbeiführen. Indem die Inseln dem ersten vollen Ausdrang der Sturmfluthen ausgesetzt sind, brechen sie deren Kraft und schwächen den auf die festländische Küste und deren Deiche gerichteten Angriff. Würden letztere dieses Schutzes beraubt, so würde für sie eine wesentliche, nur mit übermäßig großem Kostenaufwande zu erreichende Verstärkung und schwierig durchzuführende Unterhaltung notwendig werden. Wenn ferner der Schifffahrt auf einem ihrer lebhaftesten und gefährlichsten Wege durch den Untergang der Inseln die Möglichkeit genommen würde, die zu ihrer Sicherung erforderlichen Tages- und Nachtmarken auf festem Boden zu errichten, würden ungleich theurere, technisch oft nur äußerst schwer ausführbare Bauten in der offenen, traudenden See hergestellt werden müssen.

In Würdigung dieser wichtigen Bedeutung der ostfriesischen Inseln hat man in neuerer Zeit begonnen, sie auf künstliche Weise zu sichern. Nachdem der Weststrand von Norderney in den Jahren 1857 bis 1863 anfänglich in Rücksicht auf die Erhaltung dieses Badoortes durch Schutzwerke gesichert war⁹⁾, sind seit 1870 in planmäßiger Weise auf fast allen übrigen Inseln Schutzbauten ausgeführt worden. Ohne künstliche Befestigung sind bislang nur Juist und Langeoog geblieben. Während die letztere Insel nach dem oben gesagten vermuthlich noch auf lange Zeit, vielleicht überhaupt einer besonderen Sicherung wird entbehren können, ist dies bei Juist nicht mit derselben Bestimmtheit anzunehmen. Die Sicherung der ostfriesischen Inseln hat sich nach den angestellten Betrachtungen, abgesehen von Dünenbefestigungen und Abdämmungen im allgemeinen, auf die Festlegung des West- und Nordweststrandes und des dortigen Dünenfußes beschränken können. In welchem Umfange und in welcher Art sie erforderlich geworden, war von den jeweiligen örtlichen Verhältnissen abhängig. Die Bauten sind im großen und ganzen abgeschlossen und bedürfen nur noch einiger Ergänzungen, welche im Laufe der Zeit zur Ausführung gelangen nach Maßgabe der jeweiligen Bedürfnisse, die auf Grund fortgesetzter sorgfältiger Beobachtungen und Peilungen über das Verhalten des Strandes, der Seegaten und der Riffformen, sowie infolge neuer Sturmfluthen sich ergeben. Ueber die Bauart der in Frage kommenden Werke (Uferdeckungen und Buhnen) im besonderen sind im Jahrgang 1882 dieser Zeitschrift ausführliche Mittheilungen enthalten, weshalb von einer Besprechung abgesehen werden kann. In Ergänzung des dort gesagten mag nur bemerkt werden, daß zuweilen auch an anderen Stellen der Inseln Sicherungen vorzunehmen sind, indem da, wo die Gefahr des vollständigen Durchbruchs einer Dünenkette oder der ganzen Insel vorliegt, Absperrdämme angelegt werden, wie dies bei den Durchbrüchen (Slops) auf Spiekeroog, auf Borkum und neuerdings auf Juist mit besonderem Erfolge geschehen ist und für Langeoog in den nächsten Jahren geplant wird. Hervorzuheben ist ferner, daß neben den eigentlichen Schutzbauten, welche die Inseln vor dem Andränge der Wasserfluthen sichern, zur Erhaltung der vorhandenen Dünen gegen den Angriff des Windes, um deren Verwehen zu verhüten und ihre Wanderung zu beschränken, eine un-

ausgesetzte geregelte Cultur der Dünen durch seeseitiges Abflachen und Bepflanzen ihrer Oberfläche mit Sandgräsern (Strandhafer und Strandweizen usw.), sowie die Erzeugung neuer Dünen durch Pflanzung von Hecken oder Heilm erforderlich sind und dem jeweiligen Bedürfnisse entsprechend durchgeführt werden.

B. Die Insel Baltrum.

I. Lage der Insel, Abbruch und Wichtigkeit der Erhaltung. Zu den geschilderten allgemeinen Verhältnissen der ostfriesischen Inseln bietet die Geschichte von Baltrum ein treffendes Beispiel (s. Lageplan Bl. 60). Baltrum, die kleinste der ostfriesischen Inseln, ist unter 53° 43' nördlicher Breite und 7° 26' östlicher Länge (Greenwich) zwischen den Inseln Norderney und Langeoog gelegen, von der ersteren durch die Wichter-Ee, von der letzteren durch die Accumer-Ee getrennt. Die größte Ausdehnung zwischen den Niedrigwasserlinien beträgt in der Richtung West-Ost etwa 5 km, von Nord nach Süd 3 km. Wenn bei hohen Fluthen der niedrige Strand überschwemmt wird, bleibt allein das in der Mitte liegende Dünenland wasserfrei, welches eine Fläche von 1,75 qkm einnimmt. Auf der Insel befinden sich zwei Ortschaften, das „Westdorf“ und das „Ostdorf“ mit zusammen 39 Wohnhäusern und 156 Einwohnern, welche ihren Erwerb größtentheils als Seelente finden, da weder die Landwirthschaft bei der Unergiebigkeit des Bodens, noch die Fischerei bei der Fischerfahrzeuge ungünstigen Reede einen nennenswerthen Ertrag liefern, zudem der Insel auch durch den Besuch von Badegästen bislang ein Verdienst nicht zufließt.

Unzweifelhaft zeigt Baltrum heute ein ganz anderes Bild als in früherer Zeit. Man kann bestimmt vermuthen, daß die Insel sich vor nicht allzu langer Frist noch bis zu dem jetzigen vor dem Nordstrande gelegenen Rifffestreckte, wenigstens sprechen hierfür die daselbst aufgefundenen Brunnen. Wenn jedoch die Sage geht, Baltrum habe einst sieben Kirchdörfer besessen, so ist darunter wohl zu verstehen, daß dieselben nicht gleichzeitig, sondern nach einander bestanden haben, indem die Bewohner, so oft ihr Dorf durch die Fluthen bedroht und zerstört wurde, sich an sicher scheinender Stelle weiter landeinwärts von neuem anlanten. In welcher erschreckenden Weise der Abbruch der Insel noch in neuester Zeit stattgefunden, kann man übersehen, wenn man den beigefügten Lageplan von 1891 (Bl. 60) betrachtet, in welchem zugleich der Umriss der Insel im Jahre 1860 angedeutet ist. Danach ist in den genannten Jahren die Niedrigwasserlinie am Weststrande um 900 m nach Osten, am Nordstrande um 300 m zurückgewichen. Zugleich ist am Weststrande ein etwa 400 m breites Dünenland verloren gegangen. Die Wichter-Ee, welche 1861 noch 350 m breit war, hat jetzt eine Breite von über 1000 m.

Wenn auch der Nordstrand von Baltrum nicht in dem Maße abgebrochen wurde, wie der West- und Südweststrand, so drohte doch gerade von Norden her eine Zeit lang große Gefahr für den Bestand des westlichen Theiles der Insel. Es läßt sich behaupten, daß Baltrum von allen ostfriesischen Inseln die am meisten gefährdete war und auch noch ist. Was diese Verhältnisse besonders bedenklich macht, ist der Umstand, daß gerade die Erhaltung Baltrums für die Sicherheit der festländischen Deiche von ganz besonderer Wichtig-

⁹⁾ A. Telle: Die Schutzwerke der Insel Norderney. Jahrgang 1864 der Zeitschrift der Architekten- und Ingenieurvereine für das Königreich Hannover.

keit ist. Von allen ostfriesischen Inseln liegt Baltrum dem Festlande am nächsten. Die Wattfläche hat hier nur eine Breite von 4 km, während sie bei den anderen Inseln eine solche von 6 bis 7 km besitzt. Wenn man die Entwicklung der Anwäcse längs der festländischen Küste verfolgt, kann man beobachten, wie überall im Schutze der Inseln am Vorlande der Deiche der Boden allmählich aufschlickt, die „Heller“ (anwachsendes Land) sich immer weiter nach dem Watt zu vorschoben, bis sie schließlich zur Einpolderung reif werden. Dagegen befinden sich diejenigen Küstenstrecken, welche den Seegaten gegenüber liegen, im Abbruch. Hier stürmt die See noch mit erheblicher Gewalt gegen das Vorland der Deiche an und drängt dessen grüne Grenze immer weiter zurück. Entsprechend der nordwestlichen Richtung der Sturmfluthen liegen die Abbruchstellen südöstlich von den einzelnen Seegaten. So auch bei dem Hinterlande Baltrums. Während westlich vom Neßmersier Tief ein Anwachsen bemerkt wird, findet östlich desselben ein Abbruch statt, so daß man durch Anlage von Buhnen der fortschreitenden Zerstörung entgegenzutreten mußte. Wenn nun schon bei der im Vergleich zu anderen Seegaten geringen Breite der Wichter-See, welche der Bildung eines hohen Wellenganges ungünstig ist, ein erheblicher Abbruch des Hellers beobachtet wird, so muß mit zunehmender Verbreiterung des Seegats, welche infolge der ganzen oder theilweisen Zerstörung Baltrums eintreten würde, die Gefahr für das Festland in gleichem Maße wachsen. Diese Umstände machten die Erhaltung der Insel durch künstliche Befestigung zur Nothwendigkeit.

II. Geschichte der Strandschutzbauten. Die seit Anfang der siebziger Jahre auf der Insel begonnenen Sicherungsbauten haben mit zahlreichen und großen Schwierigkeiten zu kämpfen gehabt. Die in der folgenden Beschreibung erwähnten einzelnen Bauwerke sind auf dem Lageplan (Bl. 69) eingezeichnet. Bezüglich der allmählichen Änderungen des Strandes mag hingewiesen werden auf die in den Abb. 1 bis 4 dargestellten Strandquerschnitte, welchen Peilungen verschiedener Zeitabschnitte von 5 zu 5 Jahren zu Grunde gelegt sind, und auf die vergleichenden Lagepläne des Standes der Bauten in den Jahren 1872, 1875, 1878, 1881, 1885 und 1891 auf Bl. 61 mit den Schichten der Wassertiefen, welche die starke Annäherung des Seegats an die Schutzwerke und die Ausbildung sehr erheblicher Wassertiefen in demselben veranschaulichen.

Der erste Entwurf vom Jahre 1872 (Abb. 7 Bl. 61) sah an der am meisten gefährdeten Stelle des Weststrandes die Anlage zweier Buhnen und eines 475 m langen Dünen-schutzwerkes vor. Im Jahre 1873 wurde der Bau mit Anlage der ersten Buhne A in Angriff genommen. Die Buhne, welche nach dem Entwurfe eine Länge von 180 m erhalten sollte, konnte infolge zunehmender Verschlechterung des Strandes nur 135 m lang ausgeführt werden. Ihrer Bauart nach glich dieselbe den älteren Nordmeyer Buhnen (vgl. Jahrgang 1882 der Zeitschrift f. Bauwesen, Atlas Bl. 61 Abb. 6). Gleichzeitig hatte man den Dünenfuß durch ein 56 m langes Schutzwerk aus Faschinenpuckwerk gedeckt, um der Buhnenwurzel einen festen Anschluß an die Dünen zu geben. Schon dieser erste Anfang zeigte, welche Schwierigkeiten sich der Bauausführung entgegenstellen würden. Die noch nicht ganz fertig gestellten Werke, welche bereits durch

heftige Stürme im October und November gelitten hatten, wurden durch die Sturmfluth vom 16. bis 17. December 1873 vollständig zerstört. Bei den im folgenden Jahre wieder aufgenommenen Arbeiten wurden zunächst die Buhnen B und C, erstere 165 m, letztere 138 m lang angelegt, außerdem



Abb. 1.
Querschnitt
in der Richtung
der Buhne A.



Abb. 2.
Querschnitt
in der Richtung
der Buhne B.



Abb. 3.
Querschnitt
in der Richtung
der Buhne C.

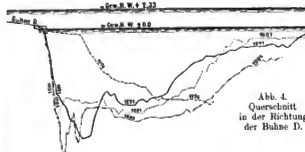


Abb. 4.
Querschnitt
in der Richtung
der Buhne D.

f. 4. Längen
1000
0
1000
f. 4. Höhen.

zwischen denselben ein halbmassives Dünen-schutzwerk ausgeführt. Dasselbe erstreckte sich von einem Punkte, etwa 40 m östlich der Buhne B, bis über C hinaus in einer Länge von 340 m. Die ursprünglich festgesetzte Richtung des Werkes liefs sich infolge starken Abbruchs des Dünen-

randes nicht beibehalten, sondern mußte etwas landeinwärts verlegt werden. Die Bauart der älteren Dünenschutzwerke ist im Jahrgang 1882 der Zeitschrift f. Bauw. unter Beifügung von Zeichnungen beschrieben. Die wichtigsten der im folgenden erwähnten Bauwerke sind in Abb. 3, 4 u. 5 Bl. 60 dargestellt. Die Weiterführung der Dünenschutzwerke um 200 m in der Richtung nordwestlich der Buhne B fiel in das Jahr 1875. In demselben wurde außerdem die 1873 zerstörte Buhne A etwas südlich von ihrer alten Lage in einer Länge von 125 m wieder hergestellt. In dieser Zeit verschlechterte sich der Strand immer mehr. Während man im Herbst 1874 bei Niedrigwasser noch bequem um die Köpfe der Buhnen hatte herumgehen können, war hier bereits im März 1875 beispielsweise am Kopf der Buhne C eine Wassertiefe von 3 m vorhanden. Um der drohenden Zerstörung Einhalt zu thun, mußte man daran denken, die Werke zu sichern.

Im Jahre 1876 erhielt der Kopf der Buhne B eine kranzartige Verstärkung. Auch die Buhne C in gleicher Weise zu befestigen, war bei den inzwischen eingetretenen großen Tiefen nicht mehr möglich; man mußte sich daher damit begnügen, den weiteren Abbruch durch eine Senkfachsinenlage zu beugen. Neugelegt wurde gleichzeitig die Buhne D in einer Länge von 225 m südlich von C. Die wiederhergestellte Buhne A hatte sich bis dahin in leidlichem Zustande gehalten.

Einer bedenklichen Probe wurden die Werke durch die gewaltige Sturmfluth vom 30. bis 31. Januar 1877 unterworfen. Nicht allein, daß die Köpfe der Buhnen B und C trotz der erhaltenen Verstärkungen vollständig zerstört wurden, erlitt auch das Schutzwerk, namentlich zwischen den Buhnen A und C, schwere Beschädigungen. Auch der Strand war stark in Abdrück gesetzt. Im Frühjahr 1877 wurden daher nach möglichster Ausbesserung der Sturmschäden zunächst, um weiterer Abnahme des Strandes vorzubeugen, zwei kleine Zwischenbuhnen zwischen den Buhnen C, A und B angelegt. Die Hauptbuhnen erhielten Verstärkungen durch Seitenbermen, ebenso das Dünenschutzwerk durch Befügung von Vorlagen, soweit dieses notwendig erschien. Außerdem wurde nördlich von B die Buhne E in einer Länge von 175 m neu erbaut, welche sich bis zum Augenblicke im allgemeinen unversehrt erhalten hat.

Nach Beendigung dieser umfangreichen Arbeiten versuchten sowohl die Herbstfluthen von 1877, wie auch besonders die Sturmfluth vom 8. März 1878 starke Beschädigungen an den Werken. Das Dünenschutzwerk wurde an zwei Stellen auf 60 bzw. 80 m Länge durchbrochen und derartig zugerichtet, daß man einstweilen von einer ordnungsmäßigen Wiederherstellung absehen mußte und die herangerissenen Steine nur zu einem vorläufigen Schutzwall im früheren Hauptkörper aufkastete. Ebenso waren die Köpfe der Buhnen A, B, C und D in einer Weise angegriffen, daß man dieselben wiederum durch Vorlegen schwerer Senkfachsinen sichern mußte. Infolge der starken Abnahme des Strandes ragten endlich die Buhnen A, B und D mit ihrem Hauptkörper so hoch über den Strand heraus, daß, um sie vor dem seitlichen Umkippen zu bewahren, eine zweite Bermenvorlage notwendig wurde. Diese Arbeiten nahmen die Jahre 1878 und 1879 in Anspruch, während welcher im allge-

meinen erhebliche Sturmschäden nicht eintraten. Dagegen wurde die Fluth vom 31. December 1879, welcher bekanntlich in England die Taybrücke zum Opfer fiel, auch den Baltrumer Schutzwerken verderblich. Im Jahre 1880 mußten daher längs der Buhnen A, C und D nochmals Bermen vorgelegt werden, während zugleich, um der bedenklichen Abnahme des Strandes zwischen C und D Einhalt zu thun, hier die neue Hilfsbuhne D₁ im Mittel 4,5 m breit, angelegt wurde.

Mit der Vollendung des letztgenannten Werkes waren die Schutzbauten insofern zu einem zeitweiligen Abschluß gelangt, als, wie sich herausstellte, für die nächstfolgenden Jahre eine Erweiterung der Anlagen durch Neubauten nicht dringend erforderlich war, und man sich darauf beschränken konnte, die bestehenden Werke zu erhalten. Die Sicherung der Insel an ihrem meistgefährdeten Punkte war damit durchgeführt. Wohl wurden durch die alljährlich wiederkehrenden Sturmfluthen mehr oder minder bedeutende Beschädigungen verursacht, welche mehrfache Verstärkungen, insbesondere an den Buhnen, erforderlich machten. Ohne diese Arbeiten im einzelnen zu verfolgen, mag die Bemerkung genügen, daß es gelang, einem Verfall der Buhnen erfolgreich entgegenzuwirken. Dagegen stellte es sich als notwendig heraus, das, wie erwähnt, im Frühjahr 1878 größtentheils zerstörte und nicht mehr ausbesserungsfähige Dünenschutzwerk zu erneuern. Nach den auf den anderen Inseln, besonders auf Spiekeroog, inzwischen gemachten Erfahrungen wählte man ein Bruchsteinpflaster von wellenförmigem Querschnitt mit eingebautem Pfahlwerk (s. das „Vollprofil“ Abb. 3 Bl. 60). Das 25 bis 30 cm starke Quaderpflaster, dessen Fugen mit Cementmörtel vergossen sind, ist in eine 20 cm starke Sandbetonschicht (Mischung 1:4) eingestampft, welche auf einer Unterbettung von Cementsand (1:10) von 40 cm Stärke ruht. Die Einfassung wird durch zwei 10 cm starke Spundwände gebildet, an deren vorderer ein im Geviert 50 cm starker Betonklotz eingelegt ist.

Die aus Rundpfählen gebildete Pfahlwand ist ziemlich dicht mit geringen Zwischenräumen zum Durchlassen des Flugsandes vom Strande her gesetzt und in Entfernungen von je 2 m durch Stielen gestützt. Auf der Strecke zwischen Buhne B und D tauchte man das Dünenschutzwerk unter Benutzung der alten Vorlagen zu dem sog. „Halbprofil“ aus (Abb. 3 Bl. 60).

Schon kurz nach ihrer Vollendung erlitten die Werke durch die Herbstfluthen des Jahres 1883, namentlich aber durch die stärkste Fluth der letzten Jahrzehnte, diejenige vom 13. December 1883, bei welcher sich der ruhige Wasserstand an der festländischen Küste bei Norddeich bis zu 3,15 m über gewöhnliches Hochwasser erhob, schwere Beschädigungen. Es zeigten sich erhebliche Risse im Steinkörper des Dünenschutzwerkes; an mehreren Stellen wurde das Pflaster herangeschlagen, und fast auf der ganzen Länge traten Sackungen ein. Der Strand hatte derart abgenommen, daß das Dünenschutzwerk sofort mit neuen Vorlagen versehen werden mußte. Auch die Buhnen wiesen ungeheure Zerstörungen auf. Am Nordstrande östlich der Buhne E war zudem eine 20 bis 30 m breite Dünenkette verloren gegangen. Offenbar drohte an dieser Stelle ganz der Insel die meiste Gefahr, welcher schleunigst entgegenzutreten werden mußte.

Für das Jahr 1884 wurde unter diesen Umständen, abgesehen von den unumgänglichen Wiederherstellungsarbeiten, eine Erweiterung der Schutzwerke durch umfangreiche Neubauteilen erforderlich. Das Dünenschutzwerk wurde nach Osten zu am Nordstrande um 300 m verlängert und die Bühnen F und G, je 170 m lang, dort neu angelegt. Für das Schutzwerk wurde im allgemeinen die vorjährige Bauart (das „Vollprofil“) beibehalten, die vordere Böschung jedoch eine etwas flachere Neigung gegeben. Auch setzte man das Pflahlwerk nicht dicht, sondern mit 8 bis 10 cm weiten Zwischenräumen, um den Anprall der Wellen zu mildern und den aufgetriebenen Sand durchzulassen. Bei Sicherung der beschädigten Bühnenköpfe wich man von den bisherigen Verfahren insofern ab, als man, um der Senkfascinsenhüttung am Fusse feste Stützpunkte zu geben, vor den Köpfe alte mit Senkfascinen und Steinen gefüllte Schiffgaleasse versenkte. Das Verfahren hat sich im allgemeinen gut bewährt. In der erwähnten Weise wurden zunächst die Köpfe der Bühnen A, B und D gesichert. Die Schiffe hatten eine Länge von 15 bis 17 m und waren 3 bis 4 m breit; in der Regel konnten gegen 60 Fascinen eingebracht werden. Die Befestigung des Kopfes der Bühne A ist in Abb. 6 auf Bl. 60 dargestellt. Schon die erste Herfahrt von 27. October 1884 stellte die Werke wiederum auf eine harte Probe. Die Bühnen hielten sich gut, das Schutzwerk zeigte jedoch vielfache Risse und Sackungen. Auch war das gewölbte Pflaster an zwei Stellen auf 10 bis 15 m Länge herausgeschlagen. Beängstigt wurde der Umstand, daß die vordere Spundwand in längerer Ausdehnung nach See zu überwiegen war, nachdem sich meterhohe Kolke vor derselben gebildet hatten. Man schritt daher sofort zur Ausführung einer 2,5 m breiten Vorlage und schlug außerdem 4,5 m lange Pfähle vor der vorderen Spundwand ein. Auch wurde das Gelände hinter dem Schutzwerk bis auf 1,5 m über gewöhnliche Fluth aufgedacht, und zur Verhütung einer schädlichen Längströmung des hinter das Schutzwerk übertretenden Wassers feste Querdämme aus Pfählen, Fascinen und Steinen bis zum Dünenrande errichtet. Zum Abflusse dieses Wassers wurden ferner Durchlässe im Schutzwerk eingelegt.

Die Octoberfluth von 1884 hatte außer den erwähnten Zerstörungen auch die letzte Dünenkette zölich der Bühne G durchgerissen. Glücklicher Weise war diesmal durch das bereits fertig gestellte Schutzwerk ernsthafte Gefahr verhütet, die Lage der Dinge machte jedoch eine unverzügliche Weiterführung der Bauten am Nordstrande zur dringenden Nothwendigkeit. In den Jahren 1885 und 1886 wurden daher die Bühnen H, J und K angelegt und das Dünenschutzwerk um weitere 500 m verlängert.

Am Südweststrande war inzwischen eine so bedenkliche Abnahme des Sandes und der daselbst befindlichen niedrigen Dünen beobachtet, daß die Erhaltung des zugespitzten Westendes der Insel bedroht wurde. Da somit auch hier ein Eingreifen geboten erschien, wurden in den Jahren 1887 und 1888 die Bühnen L und M und 450 m Dünenschutzwerk südlich von Bühne D hinzugefügt.

Vor dem Nordstrande hatte sich seit etwa 1886 nordostwärts von Bühne K infolge veränderter Meeresströmung eine verstärkte Riffbildung bemerkbar gemacht, so daß die Oberfläche des daselbst belagerten Riffes in Form einer kleinen

Plato bei Niedrigwasser zu Tage trat, welche sich allmählich vergrößerte und dem Strande mehr und mehr näherte. Die hierdurch stark eingeeengte Uferströmung setzte den Nordstrand derart in Abbruch, daß die im Jahre 1889 gleichzeitig mit der Neuanlage der Bühne N begonnene Verlängerung des Dünenschutzes nicht in der beabsichtigten Länge von 150 m ausgeführt werden konnte, sondern mit 97 m abgeschlossen werden mußte. Da eine weitere Fortführung des Schutzwerkes in der bisherigen Richtung infolge des starken Zurückweichens des Sandes nicht möglich war, blieb die Wahl, entweder das Werk mit einer Anschlußcurve um etwa 30 m zurückspringen zu lassen und dann parallel zum Dünenrande weiter zu führen, oder abzuwarten, ob die Robbenplatte sich dem Strande anschließen und denselben dadurch in einer Weise verbreitern und erhöhen werde, daß später eine Fortführung des Dünenschutzes in der alten Richtung möglich würde. Man entschied sich für den letzteren Wege, worauf in der That der erwartete Anschluß der Platte im Jahre 1890 erfolgte. Da demzufolge der Nordstrand sich bedeutend verbesserte, lag eine augenblickliche Gefahr nicht mehr vor, so daß man von einer Verlängerung des Dünenschutzes zur Zeit absehen konnte. Da auch im übrigen Neubauteilen nicht erforderlich erschienen, konnte sich die Bauhütigkeit während der Jahre 1890 und 1891 darauf beschränken, die vorhandenen Werke in ihrem Bestande zu erhalten.

Die Baltrumer Strandschutzanlagen sind damit zu einem vorläufigen Abschlusse gelangt. Es ist jedoch nicht ausgeschlossen, daß noch eine Fortführung des Dünenschutzes nahe am Nordstrande um etwa 600 m nach Osten zu und die Herstellung von drei weiteren Bühnen daselbst erforderlich werden. Mit dieser Erweiterung der Anlagen würde ungefähr derjenige Punkt der Nordküste erreicht werden, von welchem ab ein Abbruch überhaupt nicht mehr gefährlich ist. Vollständig verschwindet der Abbruch der Dünen allerdings erst da, wo deren Rand aus der Richtung West-südwest in diejenige von West nach Ost übergeht. Die Fortführung wird jedoch erst dann geboten sein, wenn ein stetiges Zurückweichen des Dünenrandes in dem Umfange eintreten sollte, daß die Wahrscheinlichkeit eines Wiederauwachses desselben durch erneute Anlandungen von Platen, wo sie sich in den letzten Jahren vollzogen haben, ausgeschlossen erscheint, und ein Insechbruch zu befürchten steht. Zur Zeit wird durch wiederholte Anpflanzungen von Strandgräsern der Fuß des Dünenrandes gesichert und infolge solcher Hegungen seawärts vorgetrieben. Gelingt es, die letzteren einige Jahre ungestört fortsetzen zu können, so wird man vielleicht von den geplanten Verlängerungen überhaupt Abstand nehmen können.

Bezüglich der Bauart der Bühnen ist noch hinzuzufügen, daß bei den älteren Werken das Längsgefälle der Krone von 1 m über Hochwasser an der Wurzel bis auf 30 cm über Niedrigwasser am Kopf in gerader Linie abfällt. Bei den neueren Bühnen schließt sich das Längsgefälle mehr der Oberfläche des Sandes an. Die Krone hat hier, von der Bühnenwurzel ausgehend, in den ersten 30 bis 40 m ein Gefälle von 1:25, in den folgenden 60 m ein solches von 1:60 und in der unteren Strecke von 1:75. Bei den Bühnen A bis E, M und N ist der Bühnenkörper zum Theil mit Bruch-

steinen gepflastert, bei den übrigen Buhnen besteht das Pflaster durchweg aus Quadersteinen.

Überblickt man die im vorstehenden besprochenen Bauten im ganzen, so sind in der Zeit von 1873 bis 1890 zusammen etwa 1786 m Dünenschutzwärke und 14 Stück Buhnen mit einer Gesamtlänge von 2700 m erbaut worden. Die sämtlichen Baumaterialien sind zu Schiff herangefahren und, da ein Entladen an den Baustellen selbst wegen der Brandung nicht möglich ist, auf der Reede am Südstrande der Insel gelocht und auf einer Schmalspurbahn, welche auf den Lagoplane (Bl. 60) verzeichnet ist, zu den Baustellen am Strande angefahren. Die Ausführung der Bauten hat folgende Geldmittel in abgerundeten Beträgen erfordert:

1. für Neu- und größere Um- und Ergänzungsbauten 1 812 800 „
 2. für die fortlaufende Unterhaltung bis 1891 278 500 „
- Im ganzen 2 091 300 „

Im einzelnen ergaben sich an Herstellungskosten folgende Einheitsätze für das Meter fertiger Baulänge:

a) Dünenschutzwärke.

1. Das „Hallprofil“ 1883/84 195 „
2. das „Vollprofil“ 1883/84 275 „
3. das Dünenschutzwärk am Südweststrande ohne Vorlage 302 „

Der Bau der neuen Eisenbahnbrücken über die Weichsel bei Dirschau und über die Nogat bei Marienburg.

(Fortsetzung.)

(Mit Abbildungen auf Blatt 32 bis 42 im Atlas.)

Nach amtlichen Quellen bearbeitet.

D. Standfestigkeits-Berechnung.

(Vgl. Textblatt S. 247 und S. 251.)

1. Belastungen. Für die Berechnung ist ein Gesamt-Eigengewicht von 5 t auf 1 m Länge eines Trägers oder 10 t für 1 m Brückenlänge angewendet worden. Von den 5 t entfallen: 1,75 t auf die Obergurte, 1,75 t auf die Untergurte und 1,50 t auf das Bahngerippe. Die Verkehrsbelastung wurde als gleichmäßig verteilte Last zu 3 t für 1 m eines Gleises in Rechnung gestellt, sodass die Vollbelastung eines Trägers auf 1 m: $5 + 3 = 8$ t beträgt. Die Größe des Winddruckes wurde mit 125 kg auf 1 qm der vom Winde getroffenen Fläche angenommen. Bei der Berechnung wurden die Ansichtflächen beider Träger einer Brücke gegen einander verschoben gedacht. (Winkler, Querconstructionen II. Aufl. S. 314.) In der Mitte der Brücke haben sich für 1 m Brückenlänge folgende Windflächen ergeben:

	Obergurt	Untergurt	Zusammen
bei leerer Brücke	3,60	4,52	8,12 qm
bei voller Brücke	3,78	5,48	9,26 qm

und in der Nähe des Auflagers für 1 m Brückenlänge:

bei leerer Brücke	3,96	3,50	7,46 qm
bei voller Brücke	4,42	6,25	10,67 qm

das ergibt auf 1 m Brückenlänge durchschnittlich 10 qm Windfläche.

Davon entfallen: auf den Untergurt 0,6 mit 6 qm Windfläche,
„ „ Obergurt 0,4 „ 4 „ „ „

4. das Dünenschutzwärk am Nordstrande mit 2,5 m breiter Vorlage 340 „
 5. dasselbe daselbst mit 4 m breiter Vorlage 408 „
- b) Buhnen.

1. Die 13 Vollbuhnen 233 „
2. die Halfbuhne D₁ 93 „

Die Kosten der wiederholt notwendig gewordenen Befestigung der Buhnenköpfe betrugen, soweit dieselbe lediglich durch Senkfmaschinen und Senkstücke erfolgte, durchschnittlich 1960 „ für einen Kopf. Die Befestigung mittels Senkfmaschinen und versenkten Schiffgefäßen erforderte bei den Buhnen A, B und C im Durchschnitt 87 820 „, während allein die Befestigung des Kopfes der Buhne D infolge der hier besonders ungünstigen Verhältnisse während der Jahre 1878 bis 1892 einen Kostenaufwand von 164 575 „ verursachte.

Soweit menschliche Voraussicht eine zutreffende Beurteilung gestattet, ist mit den Befestigungsarbeiten eine Verteidigungslinie gegen die Angriffe der See geschaffen, welche bei sorgfältiger Beobachtung aller Vorgänge und Veränderungen der Strömungen, Riffformen und Strandverhältnisse und bei rechtzeitiger Anwendung entsprechender Sicherungsmaßregeln dauernd wirksam gehalten werden können. Sie bildet damit eine Gewähr für den Fortbestand der ganzen Insel und des durch sie bewirkten heilsamen Schutzes des hinterliegenden Festlandes.

(Alle Rechte vorbehalten.)

Hierzu kommt noch für den Untergurt die dem Winde sich darbietende Fläche des Eisenbahnzuges für 1 m Zuglänge, nämlich 2,0 qm Windfläche. Der Berechnung des Bahngerippes sind Einzellasten zu Grunde gelegt, und zwar ist für jeden Schienenstrang als Belastung ein Zug bestehend aus 2 Locomotiven mit folgendem Tender nach den in untenstehender Abb. 18 eingeschriebenen Radständen und Radbelastungen angenommen worden.



Abb. 18.

2. Zulässige Inanspruchnahme für das Eisen. Die größte Inanspruchnahme des Schweißens durch die Grund- und Nebenspannungen auf Zug oder Druck übersteigt nicht 1 t auf 1 qm Querschnitt. Für die seltenen Fälle, daß außer den Grund- und Nebenspannungen auch noch die größten Spannungen aus dem Winddruck herrschen, ist für einzelne Theile ausnahmsweise eine Beanspruchung von 1,1 t auf 1 qm zugelassen worden.

Für die Flußeisentheile wurde eine zulässige Inanspruchnahme von 1,2 t in Ansatz gebracht.

Die zulässige Inanspruchnahme der Nieten auf Abscheren usw. beträgt höchstens 0,75 t für 1 qcm. Bei denjenigen Nieten, die eine mehrfache Beanspruchung erleiden, ist, wo es notwendig erschien, eine besondere Rechnung der wirklich stattfindenden Inanspruchnahme durchzuführen. Dabei wurde für den Lochwandungsdruck 1,6 t auf 1 qcm zugelassen.

Die Stahlteile der Auflager werden auf Zug oder Druck höchstens mit 1,1 t auf 1 qcm Querschnitt beansprucht.

Für das Werkstein-Material bzw. die Cementfugen ist eine höchste Druck-Beanspruchung von 40 kg auf 1 qcm zugelassen worden.

3. Ermittlung der Spannungen und Querschnitte in den Hauptträgern und dem oberen Windverbände. Die Spannungen aus dem Eigengewicht und der Verkehrslast sind auf graphischem Wege ermittelt (Abb. 1 bis 3 S. 247). Dabei ist noch zu bemerken, daß die Behandlung sowohl beim Hauptträger wie beim oberen Windverbände sich nur auf das eine System zu erstrecken hatte, weil das zweite System dem ersten vollkommen

gleich, nur das Spiegelbild desselben ist. Die Ermittlung der größten Zug- und Druckspannungen bei einseitig wirkender Verkehrslast wurde mit Hilfe der Einflußlinien graphisch vorgenommen. Die Einzellast wurde mit 3 t in Ansatz gebracht, sodaß der Inhalt der Einflußfläche für die Berechnung der Spannungen maßgebend war. Die Spannung einer Wandstrebe ist gleich dem Inhalte der Einflußfläche multipliziert mit der Secante des Winkels, den der Stab mit der Senkrechten einschließt.

Die punktierten Linien des Kräfteplans für den oberen Windverband (Abb. 4 S. 247) geben die Spannungen für die Projection des Windverbandes auf die wagerechte Ebene. Hieraus wurde die Zerlegung nach der Steigung der einzelnen Stäbe bewirkt und eingetragen.

In den nachfolgenden Tabellen bezeichnet s die Knicksicherheit für die Gesamtbelastung durch Eigenlast, Verkehrslast und Winddruck, während k_1 die Beanspruchung des Querschnitts auf Zug oder Druck durch Eigenlast und Verkehrslast, k_2 diejenige durch Eigenlast, Verkehrslast und Winddruck bedeutet.

a. Der Obergurt.

Stab	Querschnitt F in qcm		Klein- stes J	Eigen- last u. Ver- kehrslast	Eigen- last, Ver- kehrslast u. Wind- druck	Knick- sicher- heit	Inan- spruch- nahme für 1 qcm	Inan- spruch- nahme für 1 qcm
Nr.	für k	für s	für cm	P_1 in t	P_2 in t	s	k_1 in t	k_2 in t
1—2	250	320	65000	193	211	4,8	0,772	0,844
19—20								
2—3	610	662	288000	467	494	4,4	0,776	0,809
18—19								
3—4	788	788	228000	607	634	3,8	0,770	0,830
17—18								
4—5	975	975	228000	708	771	4,0	0,726	0,791
16—17								
5—6	1080	1080	256000	785	862	4,0	0,728	0,800
15—16								
6—7	1080	1080	256000	841	939	3,5	0,780	0,862
14—15								
7—8	1183	1183	329000	880	978	4,0	0,744	0,827
13—14								
8—9	1183	1183	329000	908	1012	3,7	0,768	0,855
12—13								
9—10	1183	1183	329000	936	1034	3,7	0,783	0,874
11—12								
10—11	1183	1183	329000	934	1044	3,7	0,790	0,883

b. Der Untergart.

Stab. Nr.	F in qcm	F_0 in t	k_1 in t
40-39 }		184	0,756
21-22 }			
39-38 }	602	455	0,756
22-23 }			
38-37 }	804	597	0,743
23-24 }			
37-36 }	918	699	0,761
24-25 }			
36-35 }	1016	777	0,705
25-26 }			
35-34 }	1120	833	0,744
26-27 }			
34-33 }	1196	873	0,730
27-28 }			
33-32 }	1196	901	0,753
28-29 }			
32-31 }	1196	921	0,770
29-30 }			
30-31	1196	928	0,776

Stab Nr.	F in qem		J	P	k	s
	für k	für s	für cm	in t	in t	
1—39	311	—	—	+ 268	0,861	—
20—22						
2—40	312	364	124 000	— 256	0,821	4,7
19—21						
2—38	187	—	—	+ 156	0,833	—
19—23						
3—39	208	260	38 000	— 141	0,678	5,6
18—22						
3—37	166	—	—	+ 129	0,775	—
18—24						
4—38	187	239	26 000	— 118	0,630	5,6
17—23						
4—36	135	—	—	+ 110	0,836	—
17—25						
5—37	156	208	12 000	— 103	0,669	4,3
16—24						
5—35	135	—	—	+ 97	0,717	—
16—26						
6—36	156	208	12 000	— 84	0,538	4,9
15—25						
6—34	135	—	—	+ 81	0,600	—
15—27						
7—35	156	208	12 000	— 69	0,443	5,8
14—26						
7—33	135	—	—	+ 68	0,503	—
14—28						
8—34	156	208	12 000	— 57	0,365	6,7
13—27						
8—32	68	—	—	+ 59	0,873	—
13—29						
9—33	78	130	7 000	— 48	0,615	4,6
12—28						
9—31	68	—	—	+ 47	0,695	—
12—30						
10—32	78	130	7 000	— 37	0,474	5,8
11—29						
10—30	68	—	—	+ 33	0,488	—
11—31						
10—30	78	130	7 000	— 19	0,244	11,3
11—31						

d. Die Windstreben des oberen Windverbandes.

Feld	Gurte Stab Nr.	Druck t	Zug t	Feld	Streben Stab Nr.	Druck t	Zug t
1 u. 19	1-2, 19-20, 21-22, 39-40	0 + 8 = 8	9 + 0 = 9	1 u. 19	1-39, 2-40, 19-21, 20-22	19	17
2 u. 18	2-3, 18-19, 22-23, 38-39	8 + 19 = 27	9 + 19 = 28	2 u. 18	2-38, 3-39, 18-22, 19-23	19	16
3 u. 17	3-4, 17-18, 23-24, 37-38	19 + 28 = 47	19 + 28 = 47	3 u. 17	3-37, 4-38, 17-23, 18-24	16	14
4 u. 16	4-5, 16-17, 24-25, 36-37	28 + 35 = 63	28 + 36 = 64	4 u. 16	4-36, 5-37, 16-24, 17-25	14	12
5 u. 15	5-6, 15-16, 25-26, 35-36	35 + 42 = 77	36 + 42 = 78	5 u. 15	5-35, 6-36, 15-25, 16-26	12	10
6 u. 14	6-7, 14-15, 26-27, 34-35	42 + 47 = 89	42 + 47 = 89	6 u. 14	6-34, 7-35, 14-20, 15-27	10	8
7 u. 13	7-8, 13-14, 27-28, 33-34	47 + 51 = 98	47 + 51 = 98	7 u. 13	7-33, 8-34, 13-27, 14-28	8	5
8 u. 12	8-9, 12-13, 28-29, 32-33	51 + 53 = 104	51 + 53 = 104	8 u. 12	8-32, 9-33, 12-28, 13-29	5	3
9 u. 11	9-10, 11-12, 29-30, 31-32	53 + 55 = 108	53 + 55 = 108	9 u. 11	9-31, 10-32, 11-29, 12-30	3	1
10	10-11, 30-31	55 + 55 = 110	55 + 55 = 110	10	10-30, 11-31	1	—

Die größte Druckspannung in den Streben beträgt 19 t. Der Einfachheit halber haben sämtliche Streben den nämlichen Querschnitt erhalten. Die Knicksicherheit ist eine mindestens fünffache. Die wagerechten Riegel der Endquerverstärkung erleiden einen Druck von 16 t; es ergibt sich für den gewählten Querschnitt eine neunfache Sicherheit. Die Windstreben erhalten 17 t Druck und haben eine 3,5fache Sicherheit.

4. Spannungen und Querschnitte im unteren Windverbande. Bei der infolge des Winddruckes eintretenden wagerechten Ausbiegung des Bahngerippes sollen die Mittellinien der Querräger im Grundriß gerade bleiben. In jedem Querschnitte der Brücke müssen also die Spannungen der Flächeneinheit der Randträger zu denjenigen der äußeren Schwellenträger und zu denjenigen der inneren Schwellenträger sich verhalten wie die Abstände der betreffenden Fasern von der neutralen Faser (der Brückensohle). Sind nun in einem bestimmten Brückenquerschnitte die Spannungen für die Flächeneinheit des Randträgers $= S$, des äußeren Schwellenträgers $= s$, des inneren Schwellenträgers $= \zeta$ und die bezüglichen Querschnittsflächen F, f, q und das Angriffsmoment $= M$, so ergibt sich:

$$\text{für den Randträger } 9.9 \cdot S = \frac{F \cdot 9.9^2}{F \cdot 9.9^2 + f \cdot 5.0^2 + q \cdot 2.0^2} \cdot M = 0.786 \cdot M.$$

$$\text{• • • äuß. Schwellenträger } 5.0 \cdot s = \frac{f \cdot 5.0^2}{F \cdot 9.9^2 + f \cdot 5.0^2 + q \cdot 2.0^2} \cdot M = 0.196 \cdot M.$$

$$\text{für den inneren Schwellenträger } 2.0 \cdot \zeta = \frac{q \cdot 2.0^2}{F \cdot 9.9^2 + f \cdot 5.0^2 + q \cdot 2.0^2} \cdot M = 0.024 \cdot M.$$

Der untere Windverband besteht streng genommen aus drei in einander geschalteten Systemen, deren erstes die Randträger, deren zweites die äußeren Schwellenträger und deren drittes die inneren Schwellenträger zu Gurten hat. Auf diese drei Systeme ist die Windlast entsprechend den vorbenannten Verhältniszahlen zu verteilen. Vernachlässigt man hierbei die Wirkung des dritten Systems, desjenigen der inneren Schwellenträger, da das zugehörige Strebenssystem nicht vollständig ausgebildet ist, so erfüllt von der Windlast:

$$\frac{0.786}{0.786 + 0.196} \sim \frac{1}{2} \text{ auf das}$$

$$\text{Randträgersystem und: } \frac{0.196}{0.786 + 0.196} \sim \frac{1}{4} \text{ auf das System der}$$

inneren Schwellenträger.

Daraus berechnet sich die Windlast auf 1 m Brückenlänge für das Randträgersystem zu: $\frac{1}{2} \cdot 4.0 \cdot 0.125 = 0.4$ t bei leerer Brücke, mithin für die Verkehrslast zu: $0.6 - 0.4 = 0.2$ t und für das System der äußeren Schwellenträger zu je $\frac{1}{4}$ dieser Werthe. Auf Grund derselben sind die im Textblatt S. 251 eingezeichneten Knotenpunktlasten ermittelt. Jedes der beiden Systeme enthält wieder zwei Untersysteme. Das Summieren der Spannungen ist ähnlich wie bei den Systemen der Hauptträger erfolgt und in nachstehenden Tabellen zusammengestellt.

a. Gurtenen.

1. Randträger (I. System)			2. äußerer Schwellenträger (II. System)		
Feld	Stab Nr.	Spannung in t	Stab Nr.	Spannungen in t	
				Druck	Zug
1 u. 19	0-2, 1-3, 36-38, 37-39	0 + 10.5 = ± 10.5	0-1, 74-75, 36-37, 38-49	0 + 3.0 = 3.0	0 + 3.3 = 3.3
2 u. 18	2-4, 3-5, 34-36, 35-37	9.4 + 21.3 = ± 30.7	1-2, 73-74, 35-36, 39-40	3.0 + 6.2 = 9.2	3.3 + 6.1 = 9.4
3 u. 17	4-6, 5-7, 32-34, 33-35	21.3 + 31.7 = ± 53.0	2-3, 72-73, 34-35, 40-41	6.2 + 9.0 = 15.2	6.1 + 9.1 = 15.2
4 u. 16	6-8, 7-9, 30-32, 31-33	31.7 + 40.6 = ± 72.3	3-4, 71-72, 33-34, 41-42	9.0 + 11.9 = 20.9	9.1 + 11.9 = 21.0
5 u. 15	8-10, 9-11, 28-30, 29-31	40.6 + 48.0 = ± 88.6	4-5, 70-71, 32-33, 42-43	11.9 + 14.4 = 26.3	11.9 + 14.6 = 26.5
6 u. 14	10-12, 11-13, 26-28, 27-29	48.0 + 54.0 = ± 102.0	5-6, 69-70, 31-32, 43-44	14.4 + 16.8 = 31.2	14.6 + 16.8 = 31.4
7 u. 13	12-14, 13-15, 24-26, 25-27	54.0 + 58.5 = ± 112.5	6-7, 68-69, 30-31, 44-45	16.8 + 19.0 = 35.8	16.8 + 19.1 = 35.9
8 u. 12	14-16, 15-17, 22-24, 23-25	58.5 + 61.5 = ± 120.0	7-8, 67-68, 29-30, 45-46	19.0 + 21.0 = 40.0	19.1 + 21.0 = 40.1
9 u. 11	16-18, 17-19, 20-22, 21-23	61.5 + 63.0 = ± 124.5	8-9, 66-67, 28-29, 46-47	21.0 + 22.8 = 43.8	21.0 + 23.0 = 44.0
10	18-20, 19-21	63.0 + 63.0 = ± 126.0	9-10, 65-66, 27-28, 47-48	22.8 + 24.5 = 47.3	23.0 + 24.5 = 47.5
			10-11, 64-65, 26-27, 48-49	24.5 + 25.9 = 50.4	24.5 + 26.1 = 50.6
			11-12, 63-64, 25-26, 49-50	25.9 + 27.3 = 53.2	26.1 + 27.3 = 53.4
			12-13, 62-63, 24-25, 50-51	27.3 + 28.4 = 55.7	27.3 + 28.5 = 55.8
			13-14, 61-62, 23-24, 51-52	28.4 + 29.3 = 57.7	28.5 + 29.3 = 57.8
			14-15, 60-61, 22-23, 52-53	29.3 + 30.0 = 59.3	29.3 + 30.1 = 59.4
			15-16, 59-60, 21-22, 53-54	30.0 + 30.5 = 60.5	30.1 + 30.6 = 60.7
			16-17, 58-59, 20-21, 54-55	30.5 + 30.9 = 61.4	30.6 + 31.0 = 61.6
			17-18, 57-58, 19-20, 55-56	30.9 + 31.1 = 62.0	31.0 + 31.2 = 62.2
			18-19, 56-57, 18-19, 56-57	31.1 + 31.1 = 62.2	31.2 + 31.2 = 62.4

b. Streben.

I. System				Bei leerer Brücke	Bei einseitiger Be- lastung	Zu- sam- men	I. System.				Bei leerer Brücke	Bei einseitiger Be- lastung	Zu- sam- men	
Feld	Stab Nr.						Feld	Stab Nr.						
		±	±	±			±	±	±			±	±	±
1 u. 19	1-2, 36-39, 37-38, 0-3	11,3	5,9	17,2			6 u. 14	11-12, 26-29, 27-28, 10-13	6,9	3,8	10,7			
2 u. 18	3-4, 34-37, 35-36, 2-5	13,7	6,6	20,3			7 u. 13	13-14, 24-27, 25-26, 12-15	5,1	3,2	8,3			
3 u. 17	5-6, 32-35, 33-34, 4-7	12,0	5,8	17,8			8 u. 12	15-16, 22-25, 23-24, 14-17	3,5	2,7	6,2			
4 u. 16	7-8, 30-33, 31-32, 6-9	10,3	5,1	15,4			9 u. 11	17-18, 20-23, 21-22, 16-19	1,7	2,2	3,9			
5 u. 15	9-10, 28-31, 29-30, 8-11	8,6	4,4	13,0			10	19-20, 18-21	0	1,8	1,8			

II. System				Bei leerer Brücke		Durch System I		Durch einseitige Belastung		Zusammen	
Feld	Stab Nr.			Druck	Zug	Druck u. Zug		Druck	Zug	Druck	Zug
1 u. 37	1-75, 0-74, 37-39, 36-38			-3,9	+3,6	±	17,2	-1,9	+1,8	-23,0	+22,6
2 u. 36	2-74, 1-73, 36-40, 35-39			-3,7	+3,5	±	—	-1,8	+1,7	-5,5	+5,2
3 u. 35	3-73, 2-72, 35-41, 34-40			-3,5	+3,3	±	20,3	-1,7	+1,6	-25,5	+25,2
4 u. 34	4-72, 3-71, 34-42, 33-41			-3,3	+3,1	±	—	-1,6	+1,5	-4,9	+4,6
5 u. 33	5-71, 4-70, 33-43, 32-42			-3,1	+2,9	±	17,8	-1,5	+1,4	-22,4	+22,1
6 u. 32	6-70, 5-69, 32-44, 31-43			-2,9	+2,6	±	—	-1,4	+1,3	-4,3	+3,9
7 u. 31	7-69, 6-68, 31-45, 30-44			-2,6	+2,4	±	15,4	-1,3	+1,2	-19,3	+19,0
8 u. 30	8-68, 7-67, 30-46, 29-45			-2,4	+2,2	±	—	-1,2	+1,2	-3,6	+3,4
9 u. 29	9-67, 8-66, 29-47, 28-46			-2,2	+2,0	±	13,0	-1,2	+1,1	-16,4	+16,1
10 u. 28	10-66, 9-65, 28-48, 27-47			-2,0	+1,8	±	—	-1,1	+1,0	-3,1	+2,8
11 u. 27	11-65, 10-64, 27-49, 26-48			-1,8	+1,6	±	10,7	-1,0	+0,9	-13,5	+13,2
12 u. 26	12-64, 11-63, 26-50, 25-49			-1,6	+1,4	±	—	-0,9	+0,8	-2,5	+2,2
13 u. 25	13-63, 12-62, 25-51, 24-50			-1,4	+1,2	±	8,3	-0,8	+0,8	-10,5	+10,3
14 u. 24	14-62, 13-61, 24-52, 23-51			-1,2	+0,9	±	—	-0,8	+0,7	-2,0	+1,6
15 u. 23	15-61, 14-60, 23-53, 22-52			-0,9	+0,8	±	6,2	-0,7	+0,6	-7,8	+7,6
16 u. 22	16-60, 15-59, 22-54, 21-53			-0,8	+0,5	±	—	-0,6	+0,6	-1,4	+1,1
17 u. 21	17-59, 16-58, 21-55, 20-54			-0,5	+0,3	±	3,9	-0,6	+0,5	-5,0	+4,7
18 u. 20	18-58, 17-57, 20-56, 19-55			-0,3	+0,1	±	—	-0,5	+0,5	-0,8	+0,6
19	19-57, 18-56			-0,1	—	±	1,8	-0,5	+0,4	-2,4	+2,1

Auf Knicksicherheit brauchte nur der äußere, auf Druck und Zug der innere zwischen den äußeren Schwellenträgern liegende Theil der Hauptwindstreben untersucht zu werden.

Der Angriff des Windes findet in Höhe der unteren Gurtung der Längsträger statt, daher ist für die Bestimmung der Querschnitte das Moment $M = P_{II} \cdot e$ (Abb. 19) zu berücksichtigen. Es ergibt sich dann:

$$\begin{aligned}
 M &= k_2 \frac{J}{e} = k_2 \frac{J}{e}, \\
 k_2 &= \frac{M e}{J} = P_{II} e \frac{e}{J}, \\
 k_2 &= P_{II} e \frac{e}{J}.
 \end{aligned}$$

Abb. 19.

Für die Bestimmung der Knicksicherheit der gewählten Profile ist (nach Winkler) $\frac{1}{3}$ der freien Länge genommen, weil die Streben in ganzer Länge über die Brücke reichen und an den Kreuzungsstellen mit den Längsträgern in doppelter Nietreihe verbunden sind. Es ist von jeglicher Einspannung durch Nietung abgesehen, die Enden des Stabes sind aber in der Achse geführt gedacht. Die Sicherheit ergibt sich daher aus:

$$s = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot J}{P \cdot \left(\frac{1}{3} l\right)^2} = \frac{9 \cdot 10 \cdot 2000 \cdot J}{4 \cdot 300 \cdot 300 \cdot P} = 0,5 \frac{J}{P}.$$

Für die Gurtungen des ersten Feldes ist die volle Länge in Rechnung gestellt, da der Aussteifungsträger nur führend auf den Gurt wirkt.

Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

Umstehende Tabelle giebt in Spalte 7 den Grad der Sicherheit und in den Spalten 14 und 15 die Beanspruchung der äußersten Fasern der Querschnitte an.

Für die Streben des zweiten Systemes ist zur Untersuchung der Knicksicherheit die ganze Stablänge in Rechnung gesetzt, da die Befestigung an den inneren Schwellenträgern nur durch eine Nietreihe bewirkt ist, von einer Einspannung daher nicht gesprochen werden kann.

$$\text{Daher: } s = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot J}{P \cdot l^2} = \frac{10 \cdot 2000 \cdot J}{P \cdot 304,1^2} = 0,22 \frac{J}{P}.$$

5. Spannungen und Querschnitte der Theile des Bahngerippes.

a) Innere Schwellenträger. Die Belastung eines 7,0 m langen Schwellenträgers der regelmäßigen Form durch Eigen-

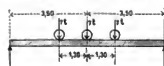




Abb. 20.



gewicht ergibt sich zu rund 3,0 t. Das größte Angriffsmoment beträgt nach vorstehender Abb. 20 in der Mitte:

$$\left(\frac{1}{2} \cdot 7,0 + \frac{1}{2} \cdot 3,0\right) \cdot 350 = \frac{3,0 \cdot 350}{4} = 7,0 \cdot 130 = 3027,5 \text{ cm}.$$

Inanspruchnahme der Hauptwindstreben.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Feld	Profil Nr.	 J min. für	Spannung aus System I P _I	System II P _{II}	Querschnitt F	Sicherheit s	Druck $K = \frac{P_{II}}{F}$	Schwerpunktlage 	M = P _{II} · e	Zug in u $k_u = \frac{P_{II} \cdot e}{J}$	Druck in o $k_o = \frac{P_{II} \cdot e}{J}$	Gesamt- Zug in u Druck in o		
		cm	in t	in t	qcm		in t	in cm	cm	in t	in t	in t	in t	
1	16.9	213	17.2	23.0	37.0	6.2	0.622	2.05	6.95	47.2	1.540	0.454	0.918	1.076
2	18.9	213	20.3	25.5	37.0	5.3	0.699	2.05	6.95	52.3	1.707	0.505	1.017	1.193
3	18.9	213	17.8	22.1	37.0	6.0	0.605	2.05	6.95	45.9	1.496	0.442	0.883	1.047
4	16.8	134	15.4	19.3	29.5	4.4	0.654	1.83	6.17	35.3	1.025	0.482	0.971	1.136
5	16.8	134	13.0	16.4	29.5	5.2	0.556	1.83	6.17	30.0	1.381	0.410	0.725	0.961
6	16.8	134	10.7	13.5	29.5	6.3	0.458	1.83	6.17	24.7	1.137	0.337	0.676	0.795
7	14.7	79.1	8.3	10.5	22.8	4.8	0.469	1.61	5.39	14.0	1.192	0.314	0.602	0.801
8	14.7	79.1	6.2	7.8	22.8	6.4	0.342	1.61	5.39	12.6	0.956	0.256	0.517	0.598
9	12.6	43.2	3.9	5.0	17.0	5.5	0.294	1.38	4.62	6.9	0.738	0.230	0.444	0.514
10	12.6	43.2	1.8	2.4	17.0	12.0	0.141	1.38	4.62	3.3	0.353	0.105	0.166	0.245
11	20.10	323	10.5	10.5	45.4	4.75	0.235	2.28	7.72	23.9	0.670	0.169	0.435	0.494

Inanspruchnahme der Nebenwindstreben.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
Quer- träger	Profil Nr.	 J für	Span- nung P	Quer- schnitt F	Sicher- heit s	Druck $k = \frac{P}{F}$	Schwerpunktlage 	M = P · e	Zug in u $k_u = \frac{P \cdot e}{J}$	Druck in o $k_o = \frac{P \cdot e}{J}$	Gesamt- Zug in u Druck in o		
		cm	in t	in qcm		in t	in cm	cm	in t	in t	in t	in t	
2	11	204	5.5	21	8.2	0.262	3.12	7.88	17.2	0.662	0.262	0.400	0.524
3	11	204	4.9	21	9.2	0.233	3.12	7.88	15.3	0.591	0.234	0.358	0.467
4	10	150	4.3	19	7.7	0.220	2.67	7.13	12.3	0.585	0.235	0.359	0.461
5	10	150	3.6	19	9.2	0.190	2.67	7.13	10.3	0.499	0.201	0.309	0.391
6	9	105	3.1	17	7.5	0.182	2.62	6.38	8.1	0.491	0.202	0.309	0.384
7	9	105	2.5	17	9.2	0.147	2.62	6.38	6.6	0.402	0.165	0.255	0.312
8	8	68	2.0	15	7.5	0.118	2.37	5.63	4.7	0.388	0.164	0.270	0.282
9	8	68	1.4	15	16.7	0.063	2.37	5.63	3.3	0.276	0.116	0.183	0.239
10	8	68	0.8	15	18.7	0.053	2.37	5.63	1.9	0.158	0.066	0.165	0.119

Außer diesem Angriffsmoment haben die Schwellenträger noch einem Zuge bzw. Drucke in der Längsrichtung zu widerstehen, der durch den Winddruck veranlaßt wird und in der Mitte der Brücke für die äußeren Schwellenträger auf 62.4 t berechnet ist (vgl. Tabelle a, S. 401). Für die inneren Schwellenträger würde ebenfalls bei vollständiger Durchführung des dritten Systems ein Zug bzw. Druck von

$$0,024 \cdot 6,0 \cdot 0,125 \cdot \frac{129,0 \cdot 1}{8 \cdot 20} = \text{rund } 18,7 \text{ t sich ergeben.}$$

Diese Kraft wird wegen der mangelnden Durchführung des Streben-systems nicht voll zur Wirkung kommen, ist aber der Sicherheit halber bei der Berechnung des Querschnittes des inneren Schwellenträgers voll in Rechnung gestellt. Der innere Schwellenträger



Abb. 21.

hat den in vorstehender Abb. 21 gezeichneten Querschnitt erhalten, dessen Trägheitsmoment gegen die wagerechte Schwer-

punktschwerachse $J = \text{rund } 133\,000$ beträgt. Aus dem oben berechneten Angriffsmomente erhält daher auf 1 qcm die oberste Faser = 0,84 t Druck, die unterste Faser dagegen 0,81 t Zug.

Durch den Winddruck erhält, wie oben berechnet, in der Brückenmitte der dem Winde abgewandten inneren Schwellenträger einen Zug bis 18,7 t, der 724 mm unterhalb der Querschwellen-Unterkannte, also in Höhe der untersten Faser angreift. Die oberste Faser erhält hieraus 0,06 t Druck, die unterste dagegen 0,30 t Zug. Die Gesamtbeanspruchung auf 1 qcm für diesen inneren Schwellenträger beträgt mithin in der obersten Faser: $0,84 + 0,06 = 0,90$ t Druck, in der untersten Faser: $0,81 + 0,30 = 1,11$ t Zug. Bei dem dem Winde zugewandten inneren Schwellenträger erhält dagegen im ganzen die oberste Faser: $0,84 - 0,06 = 0,78$ t Druck, die unterste Faser: $0,81 - 0,30 = 0,51$ t Zug. Der größte Auflagerdruck R eines Schwellenträgers ergibt sich zu 17,55 t. Auf jeden der hierfür bestimmten 11 Niete von 20 mm Stärke entfallen daher nur etwa $\frac{17,55}{11} = 1,60$ t. Die wagerechten ebenfalls 20 mm

starken Niete am Untergurt haben bei einem größten gegenseitigen Abstand von $l = 8,0$ cm in der Nähe des Auflagers nach bekannter Formel zu übertragen:

$$k = \frac{l \cdot S \cdot Q}{J}, \text{ wobei } Q = R = 17,55 \text{ t;}$$

$$k = \text{rund } 1,64 \text{ t.}$$

Aussteifung und dergleichen, den in nachstehender Abb. 29 gezeichneten Querschnitt erhalten, dessen Trägheitsmoment gegen die wagerechte Schwerpunktsachse $J = 1061000$ ist. Aus dem $M = 14100$ cm erhält daher die oberste Faser 0,81 t Druck auf 1 qm, die unterste Faser dagegen 0,89 t Zug. Der Druck

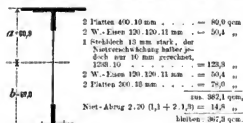


Abb. 29.

in der obersten Faser wird noch dadurch etwas erhöht, dass diese in der Querrichtung durch den Anschluss der Continuitätsplatten der Schwellenträger Zug erhält. Die Größe dieses Zuges kann auf etwa $\frac{M}{h}$ geschätzt werden, wenn M das Moment im Schwellenträgertrange über der Stütze bedeutet und h die Höhe zwischen der Continuitätsplatte und dem Untergrunds-Schwerpunkte des Schwellenträgers. M ist zu $\frac{1}{4}$ des oben zu 3027,5 cm berechneten Momentes, also auf etwa 2000 cm geschätzt, $h =$ etwa 67 cm; mithin der betreffende Zug auf $\frac{2000}{67} = \text{rd. } 30 \text{ t}$.

Dieser, auf eine Breite gleich der der Continuitätsplatte verteilt, ergibt mit Berücksichtigung des entsprechenden Nietabzuges

$$\frac{30}{(53,0 \cdot 8 \cdot 2,0) \cdot 2,0} = \text{rd. } 0,4 \text{ t Zug auf 1 qm der Gurtplatten}$$

des Querträgers in der Querrichtung bzw. $\frac{0,4}{4} = 0,10 \text{ t Druck}$ als Theilbetrag der vorausgesetzten Druck-Hauptspannung in der Längsrichtung der Gurtplatten, sodass die Gesamt-Beanspruchung der obersten Faser auf 1 qm sich zu: $0,81 + 0,10 = 0,91 \text{ t Druck}$ ergibt. Ähnlich ist die Berechnung der übrigen Punkte des Querträgers erfolgt.

e) Durchbrechung in der Querträgerwand. Einer eingehender Überlegung bedurfte die Art der Verstärkung der Querträgerblockwand bei ihrer Durchbrechung am Untergrunde des äußeren Schwellenträgers. Ohne eine genauere Berechnung anzustellen, die größere Schwierigkeit bereitet hätte, hat die nachstehende Betrachtung genügt, um die Überzeugung von der ausreichenden Sicherheit der gewählten Anordnung zu gewinnen.

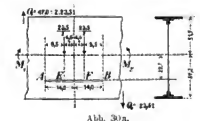


Abb. 30a.

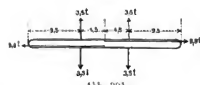


Abb. 30b.

(Abb. 30b) ausgeschnitten und untersucht, welche Kräfte an den Schnittflächen angebracht werden müssen, um in der Wirkungsweise des

ganzen Systems nichts zu ändern. Dabei werde die Höhe des Schnittes $=$ nahe 0 angenommen, sodass nur die zwei wagerechten Schnittflächen zu untersuchen sind, an welchen gleich große aber entgegengesetzt wirkende Schub- und Normal-Kräfte angebracht werden müssen. Wird in vorliegendem Falle von der Veränderlichkeit des Querträger-Querschnitts abgesehen und angenommen, dass die 23,5 t betragende Auflast des Schwellenträgertranges sich auf die beiden lotrechten Nietreihen gleichmäßig vertheilt (Abb. 30a), werden ferner die Verstärkungsbleche unberücksichtigt gelassen, so ergeben sich in dem Schlitz AB anzubringenden Kräfte, wie in Abb. 30b angedeutet.



Abb. 30c.

umgekehrt wirkenden Kräften widerstehen können. Der Schubkraft widersteht er mit einem Querschnitt von $(12,0 - 2,0) \cdot 2,0 = 40 \text{ qm}$, sodass bei einer berechneten Gesamtschubkraft von 9,8 t rund 0,25 t Schubspannung auf 1 qm kommt.

Die auf den Ring wirkenden Einzelnormalkräfte erzeugen an den Innenkanten des Ringquerschnitts (Abb. 30c) einen Druck von $0,59 + 0,18 = 0,76 \text{ t}$, sodass die ideale Hauptspannung

$$H = \frac{0,76}{2} + \sqrt{\left(\frac{0,76}{2}\right)^2 + 0,25^2} = 0,83 \text{ t beträgt.}$$

f) Endquerträger. Die größte Belastung aus der Verkehrslast und der ruhenden Last an der Auflagerstelle eines Schwellenträgers beträgt etwa 15,3 t. Bei voller Belastung beider Gleise ergibt sich im mittleren Theile ein Angriffsmoment $M = 2295 \text{ cm}$. Aus dem Windverbaude erhält der Träger in dem mittleren 5,9 m langen Theile den halben Auflagerdruck, also $\frac{129 \cdot 6,0 \cdot 0,125}{2 \cdot 2} = 24,2 \text{ t}$ als Druck in seiner Längsrichtung und in der Höhe von 72,4 cm unterhalb der Querschwellennutenkante angreifend. Der Endquerträger hat den

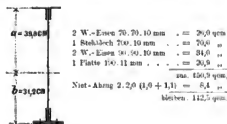


Abb. 31.

in vorstehender Abb. 31 gezeichneten Querschnitt erhalten, dessen Trägheitsmoment gegen die wagerechte Schwerpunktsachse $J =$ rund 105000 und dessen Widerstandsmomente $\frac{J}{a} = \text{rd. } 2630$ und $\frac{J}{b} = \text{rd. } 3360$ betragen. Aus dem oben berechneten Angriffsmoment erhält daher auf 1 qm die oberste Faser $\frac{2295}{2630} = \text{rd. } 0,87 \text{ t Druck}$, die unterste Faser dagegen $\frac{2295}{3360} = \text{rd. } 0,68 \text{ t Zug}$.

Durch Winddruck erhält der Träger ein entgegengesetztes Moment von $24,2 \cdot (72,4 - 39,9) = 780 \text{ cm}$. Es erhält mithin auf 1 qm im ganzen die oberste Faser:

$$\left(\frac{2295 - 786}{2630} \right) + \frac{24,2}{150,9} = 0,57 + 0,16 = 0,73 \text{ t Druck,}$$

$$\text{die unterste Faser dagegen } \frac{2295 - 786}{3360} - \frac{24,2}{150,9} = 0,45 - 0,16$$

= 0,29 t Zug. Diese Beanspruchungen werden noch dadurch erhöht, daß der Endquerträger eine in wagerechter Richtung wirkende Biegung erleidet, weil die letzten Streben und Gurte des Windverbandes nicht in einem und demselben Punkte seiner Schwerlinie angreifen.

Die Gesamtbeanspruchung im Endquerträger bei den inneren Schwellenträgern und an den betreffenden Kanten beläuft sich bis auf 0,99 t Druck für die oberste Faser und auf 0,62 t Zug für die unterste Faser. Die untere Platte ist aus praktischen Gründen bis an das Ende durchgeführt. Die wagerechten 20 mm starken Nieten am Untergurt haben, bei einem gegenseitigen Abstand von $t = 7,0$ cm zwischen innerem und äußerem Schwellenträger, $k = \frac{t \cdot S \cdot Q}{J} = 1,35$ t zu übertragen.

g) Lager des Endquerträgers und des Randträgers. Der größte lotrechte Druck auf ein Lager beträgt bei Belastung beider Gleise = 30,6 t. Der größte wagerechte Druck bei stärkstem Winde und voller Besetzung der Brücke ist = rd. 48,4 t. Die am Endquerträger angebrachten Lagertheile erfahren durch die Biegung des Endquerträgers und durch die Wirkung des Windes geringe Drehungen sowohl in der Längsrichtung wie auch in der Querrichtung der Brücke. Die Auflager-Berührungsfächen haben daher Kugelform*) erhalten.

Die den Angriff des Windes annehmende Gegendruckplatte übt auf 1 qcm der Cementfuge bei gleichmässiger Verteilung des Druckes $\frac{48400}{25 \cdot 70} \text{ kg} = 27,7 \text{ kg}$ Druck aus und bei grösster

Wärme bzw. Kälte, wobei die Mittelkraft des Druckes um 5 cm ausserhalb der Plattenmitte angreift, auf die äusseren Kanten $27,7 \pm \frac{48400 \cdot 5 \cdot 6}{25 \cdot 70^2} = 27,7 \pm 11,8 = 39,5$ bzw. 15,9 kg Druck.

Das grösste Biegemoment erleidet die Platte im ersten Falle und zwar in der Mitte $M = \frac{48,4 \cdot 70}{8} = 423$ cm, welchem die

Platte bei einer Stärke von 10 cm mit einem $\frac{J}{a} = \frac{25 \cdot 10^3}{6} = 417$ widersteht, sodafs die obersten und untersten Fasern daselbst $\frac{423}{417} = \text{rd. } 1,01$ t Druck bzw. Zug auf 1 qcm erhalten.

Die Unterlageplatte bei dem Auflager für die lotrechten Belastungen übt auf 1 qcm der Cementfuge bei gleichmässiger Verteilung des Druckes $\frac{30600}{40 \cdot 45} = 17,0$ kg Druck aus und bei grösster

Wärme bzw. Kälte, wobei die Mittelkraft des Druckes um 5 cm ausserhalb der Plattenmitte angreift, auf die äusseren Kanten $17,0 \pm \frac{30600 \cdot 5 \cdot 6}{40 \cdot 45^2} = 17,0 \pm 11,3 = 28,3$ bzw. 5,7 kg Druck.

Das grösste Biegemoment erleidet die Platte im ersten Falle und zwar in der Mitte $M = \frac{30,6 \cdot 45}{8} = 172$ cm, welchem die Platte bei Vernachlässigung der Mittelrippe bei einer Stärke von 6 cm mit einem $\frac{J}{a} = \frac{40 \cdot 6^3}{6} = 240$ widersteht, sodafs die

*) Vgl. Centralblatt der Bauverwaltung 1889. S. 342.

obersten und untersten Fasern daselbst $\frac{172}{240} = \text{rd. } 0,72$ t Druck bzw. Zug auf 1 qcm erhalten.

Eine Berechnung der Lager der Randträger erscheint mit Rücksicht auf die sehr geringen daselbst auftretenden Druckkräfte nicht notwendig.

6. Berechnung der Trageisen.

Bei der Berechnung ist die Annahme zu Grunde gelegt, dafs die Trageisen aufser der Last der Fahrbahn noch den gesamten Winddruck, der auf die Wandstreben, das wagerechte Band und den Untergurt des Hauptträgers entfällt, zu übertragen imstande sind, wobei die Trageisen als im Querträger fest eingespannt betrachtet werden.

Infolge der Durchbiegung der Querträger behalten die an deren Enden befestigten Trageisen nicht ihre senkrechte Stellung bei, sondern suchen sich entsprechend dem Winkeln, den die Wagerechte mit der Tangente an die elastische Linie des Querträgers an deren Ende bildet, nach der Mitte der Brücke zu geneigt zu stellen. Die dadurch bedingte Ausbiegung im Obergurt wirkt in der vom Winde getroffenen vorderen Trägerebene günstig für die Trageisen, da der Winddruck und die Ausbiegung im nämlichen Sinne wirken, mithin den oberen Windverband mehr beanspruchen, dagegen das Biegemoment in den Trageisen vermindern; es tritt daher eine geringere Beanspruchung der Trageisen ein. In der vom Winde abgelegenen hinteren Trägerebene gestaltet sich das Verhältnifs umgekehrt, und es tritt daher eine grössere Beanspruchung der Trageisen ein. Diese hinteren Trageisen sind für die Rechnung untersucht worden; dabei ist der Wind, der nicht in voller Stärke auf die gesamte Trägerebene wirken kann, nur mit 0,8 des vollen Winddrucks eingesetzt.

7. Spannungen und Abmessungen der Lager des eisernen Ueberhauses.

a) Berechnung der Lagertheile über dem Drehzapfen. Jeder Endständer erhält einen Druck von 516 t, der nach Maßgabe des veränderlichen

Querschnittes auf die obere Lagerschale übertragen wird. Die Verteilung der Kräfte ergibt sich, wie nebenstehende Abb. 32 zeigt, zu 18,24 t, 46,28 t und 128,96 t. Die grösste Belastung findet demnach in der Mitte statt.

a) Beanspruchung des unteren Gefüsstückes der Lagerschale. Der gefährliche Querschnitt liegt auf jeder Seite in der senkrechten Achse der Endständer, die durch die Keilmitte geht. Nach nebenstehender Abb. 33 ergibt sich

$$M = 18,24 \cdot 19,15 + 46,28 \cdot 8,7 \\ + 64,48 \cdot 2,05 - 129 \cdot \frac{22,5}{4} = 150 \text{ cm.} \\ M = 150 = k \cdot W = k \cdot \frac{40 \cdot 4,5^2}{6}; \\ k = 1,1 \text{ t auf 1 qcm.}$$

β) Beanspruchung des unteren Gefüsstückes der Lagerschale. Jede Hälfte des Gefüsstückes hat 129 t zu tragen. Diese Last ist jedoch nicht über die Fläche fgh



Abb. 32.



Abb. 33.

(Abb. 35) gleichmäßig verteilt, sondern ihr Schwerpunkt liegt um 4,2 cm (Abb. 34) von der Mittellinie des Lagers entfernt. Damit sich gerechnet werde, wird ferner angenommen, daß die Last sich nur auf eine Querschnitts-Breite = 22,5 cm Keilbreite verteilen kann. Daraus ergibt sich nach nebenstehender

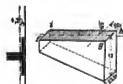


Abb. 34.

Abb. 35.

Abb. 35 für die Beanspruchung:

$$M = 129 \cdot 4,2 = 542 \text{ cm.}$$

$$M = 542 = k \cdot W' = k \cdot \frac{22,5 \cdot 1^2}{6};$$

$$k = 1,0 \text{ t auf 1 qcm.}$$

γ) Flächenndruck auf die Keile. Die Keilfläche beträgt für jede Lagerhälfte 22,5 · 40 = 900 qcm; mithin wird der größte Flächenndruck $\frac{258}{900} = 0,3 \text{ t auf 1 qcm.}$

β) Der Drehzapfen. Der Drehzapfen hat einen Durchmesser von 12 cm und eine Schaftlänge von 101 cm erhalten; es ist somit der auftretende höchste Druck auf 1 qcm der Projektionsfläche $\frac{516}{12 \cdot 101} = 0,425 \text{ t.}$

γ) Stelzen für Querbeweglichkeit. Für die Construction der Stelzen ist maßgebend das Product $n \cdot l \cdot d$, wenn n die Anzahl, l die Länge und d der Durchmesser der Stelzen in Centimeter ist. Nach Winkler ist passend zu wählen $n \cdot l \cdot d = 25$ bis 30 D , wo D in Tonnen der ganze Druck auf sämtliche Stelzen ist. Es ist nun $n = 8$, l im Mittel = 60, $d = 30$ cm; $D = 516 \text{ t.}$ Daher $s = \frac{8 \cdot 60 \cdot 30}{516} = 27,8.$

δ) Lagerbock für Längsbeweglichkeit. Als ungünstigster Fall ist bei der Berechnung angenommen worden, daß der Lagerbock, statt auf alle Stelzen gleichmäßig zu wirken, nur auf den vorletzten zwei Stelzen aa ruht (vgl. nebenstehende Abb. 36). Der gefährliche Querschnitt ist der gezeichnete. Es wird für ihn $M = 258 \cdot 22,8 = 5882,4 \text{ cm.}$ Der Lagerbock besteht im großen und ganzen aus 5 Elementen. Jedes Element

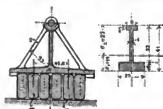


Abb. 36.

hat daher ein Moment von $\frac{5882,4}{5} = 1176,5 \text{ cm.}$ zu widerstehen. Die Ermittlung des Schwerpunktes ergibt $e_1 = 14$, $e_2 = 27 \text{ cm.}$ ferner ist das Trägheitsmoment $J = 57500$. Daher $k = \frac{e_2 \cdot M}{J} = \frac{27 \cdot 1176,5}{57500} = 0,53 \text{ t auf 1 qcm.}$ Sollte gar der allerdings unwahrscheinliche Fall eintreten, daß der Lagerbock auf den äußersten Lager ruht, so würde sich die Beanspruchung bis auf $\frac{0,55 \cdot 38}{22,8} = 0,9 \text{ t.}$ erhöhen.

Für das feste Lager würde man unter der Annahme von ganz außerordentlich ungünstigen Verhältnissen zu einem ähnlichen Ergebnis gelangen.

ε) Stelzen für Längsbeweglichkeit. Wie schon unter c) gesagt wurde, wählt man passend das Product $n \cdot l \cdot d = 25$ bis 30 D , n = Anzahl, l Länge und d Durchmesser der Stelzen in Centimeter; D ganzer Lagerdruck in Tonnen. $n = 6$; $l = 90$; $d = 30$; $D = 516$. Daher $n \cdot l \cdot d = 6 \cdot 90 \cdot 30 = 516$ s; $s = 31,4 < 30$.

η) Druck auf das Steinmaterial. Die Längen und Breiten der Unterlagsplatten sind für sämtliche Lagerarten gleich genommen, und zwar 150 bezw. 125 cm. Der Druck auf die Cementfuge bezw. den Granit wird also $\frac{516}{18750} = 0,0275 \text{ t d. h.}$ rund 30 kg auf 1 qcm betragen.

III. Beschreibung der Ausführung der Dirschauer Brücke.

A. Arbeitsplan für die Herstellung der Pfeiler und Ueberbauten.

Der ganze Bau der Brücke bei Dirschau wurde auf vier Jahre vertheilt, sodas im 2., 3. und 4. Baujahre je zwei Joche des eisernen Ueberbaues fertig aufgestellt werden sollten. Wie bereits eingangs erwähnt, lagen die Pfeiler der neuen von denen der alten Brücke von Mitte zu Mitte nur 40 m entfernt, und erstreckten sich die bedeutenden Steinpackungen, die namentlich die Strompfeiler der alten Brücke umgaben, fast über die ganze herzustellende Baugrube der neuen Pfeiler. Theils wegen der sich hieraus ergebenden erschwerten und längere Zeit in Anspruch nehmenden Gründung der Strompfeiler, die voraussehen liefs, daß die vollständige Fertigstellung je eines Strompfeilers in einem Baujahre nicht gut zu ermöglichen sei, dann aber auch wegen der gebotenen Rücksichtnahme auf eine möglichst ungehinderte Ausübung der Schifffahrt auf der Weichsel, wurde mit dem Bau der Brückenpfeiler in der Art vorgegangen, daß im zweiten Baujahre die eisernen Ueberbauten der Öffnungen 4 und 3, im dritten Baujahre die der Öffnungen 5 und 2 und im vierten Baujahre die der Öffnungen 6 und 1 zur Aufstellung gelangen konnten.

B. Der Banplatz.

Für die zur Ausführung der Bauarbeiten erforderlichen vorübergehenden Anlagen stand auf dem rechtsseitigen Weichselvorlande ein ausgedehntes Gelände zur Verfügung, während am linken Ufer der nutzbar zu machende Platz ein sehr beschränkter war. Dieser Umstand führte dazu, die Anlagen zur Gründung und zum Aufbau sämtlicher Pfeiler (mit Ausnahme des westlichen Landpfeilers I) auf dem rechtsseitigen Vorlande zur Ausführung zu bringen.

Da das rechtsseitige Vorland in der Nähe des Uferandes nur selten von einem Sommerhochwasser überfluthet zu werden pflegte, so wurden dort zweckmäßig die erforderlichen banlichen Hilfs-Anlagen errichtet (Blatt 37). In der Nähe der alten Brücke wurde ein Bureaugebäude mit zwei größeren Zimmern für die Baubeamten und einem kleinen Raum für Geräte angelegt, ferner in der Verlängerung des Pfeilers IV zwischen zwei entsprechend auseinandergezogenen Gleisen ein Gebäude für Mörtel- und Betonbereitung errichtet. Im unmittelbaren Anschluß an dieses Gebäude war auf einem kräftigen Gerüste (etwa in Dachhöhe) ein 7,5 cm fassender Wasserbottich aufgestellt, dem das Wasser aus einem von der Weichsel ausgehenden Saugerohr mittels Dampfwaterheber zugeführt wurde. Dieser Bottich speiste eine Wasserleitungsanlage, aus der mittels zahlreicher Hähne das Wasser zum Speisen des Dampfkessels, Löschen des Kalkes, Mischen des Mörtels, Reinigen des Steinschlages usw. entnommen wurde. In der Nähe befanden sich außerdem noch die erforderlichen Kalkgruben, sowie ein Cementschuppen und ein Abort. Zur Aufbewahrung der Baugeräthe im Winter diente ein großer binnendeichs an einem besonderen Nebengleise der

eine 12pferdige Locomobile getrieben wurde. Durch äußerst kräftiges Pumpen gelang es in kürzester Zeit, die Brunnen bis zur richtigen Tiefe zu senken, ohne ein stärkeres Zufließen des Wassers und dadurch eine Lockerung des Baggrundes hervorgerufen. Der Brunnen setzte sich dabei fest auf den Baggrund nieder, wie in Abb. 38 nach den vor und nach dem Pumpen ausgeführten Peilungen angedeutet. Es trat bei diesem Verfahren eine nicht unerhebliche Ersparnis an Baggerarbeit sowohl wie an Betonmasse ein.

d) Beseitigung eines Eichenstammes. Bei dem Ausbaggern des stromauf gelegenen Brunnens des Pfeilers VI stießen am 24. Juli 1888 die Eimer in einer Tiefe von etwa 6,0 m

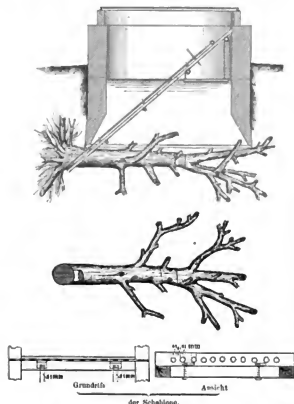


Abb. 39. Anbohren der Eiche unter dem südlichen Brunnen des Pfeilers VI. 1:20.

unter der Erdoberfläche auf Widerstand. Bei näherer Untersuchung stellte sich heraus, daß quer unter dem Brunnen, in etwa 1 m Abstand von der Mitte, ein Eichenstamm mit zahlreichen, mehr oder weniger langen Aesten lag (Abb. 39). Der Stamm hielt am unteren Ende einen Durchmesser von 1,2 m und erwies sich als vollkommen hart. Taucher legten ihn zunächst frei und schnitten dann an der schwächsten Stelle des Stammes ein keilförmiges Stück von etwa 0,5 m Länge heraus, das nicht ohne Anstrengung aufgewunden wurde. Da die Form des Stammes darauf schließen ließ, daß das untere Stammende nicht sehr weit nach außen über den Brunnenkranz hinausragte, so wurde zunächst der Versuch gemacht, den Hauptstamm in der Nähe der Schnittstelle an einer umgeschlungenen Kette hochzuwinden und so das Wurzelende unter dem Brunnenkranz herverzuwickeln. Zu diesem Zwecke wurden auf einer über den Brunnen gelegten Balkenlage zwei schwere Locomotivwindböcke mit Zwischenträgern angestellt. Nachdem jedoch die stärksten

zur Verfügung stehenden Ketten wiederholt gerissen waren, mußte dieser Versuch aufgegeben werden.

Es wurde nunmehr in Aussicht genommen, den Stamm so nahe wie möglich am Brunnenanschlage in schräger Richtung abzuhaken. Zwei schräg, nahe an dem Brunnenkranz vorbei, in den Grund eingesetzte, mit dem anderen Ende oben gegen das Brunnenmanerwerk gestützte Kreuzhölzer bildeten mit angebohrten Querstreifen eine geeignete Rüstung zur Befestigung einer Lehre für die richtige Führung der Bohrer. Diese hatten einen Durchmesser von 41 mm und wurden an drei Stellen in Blechschablone geführt, welche die größte Stärke des Stammes zur Länge hatten und mit 41 mm weiten Löchern in einem Abstände von 41 mm von Rand zu Rand versehen waren. Die Schablonen waren mit Schrauben an einem Holzrahmen (Abb. 39) so befestigt, daß sie um 41 mm verschoben werden konnten. Nachdem eine Reihe von Löchern in lichten Entfernungen von 41 mm gebohrt worden war, wurden diese mit langen Spunden verschlossen, die Schablonen am 41 mm seitwärts gerückt, und die vorher stehengebliebenen Zwischenräume abgebohrt. Die Bohrer wurden unter Mitwirkung des Tauchers in die Löcher der Schablonen eingeführt und auf den Stamm sorgfältig angewetzt. Die Drehung des Bohrers erfolgte an einem mittels Schelle am Bohrgestänge befestigten Hebel durch Arbeiter von einem Flosse aus, das, um seine Beweglichkeit einzuschränken, am Gerüste aufgehängt war. Behufs Beseitigung des Bohrmehls wurde das Gestänge von Zeit zu Zeit durch einen leichten Flaschenzug gehoben. Nach Bohrung aller Löcher, wozu das der Mitte zunächst gelegene eine Länge von 2,34 m hatte, wurde die Hebung des Hauptstammes mit Hilfe der erwähnten Windböcke bewerkstelligt. Von den drei Hauptstäben brauchte nur einer durch wenige Löcher abgebohrt zu werden, die übrigen brachen durch die mit den Winden ausgeübte Zugkraft. Nach Beseitigung dieser Haupttheile ging das weitere Baggern zur Senkung des Brunnens ohne Störung vor sich. Sämtliche Arbeiten zur Beseitigung des Stammes nahmen 14 Wochen in Anspruch, so daß die Senkung erst Anfang November wiederaufgenommen werden konnte, und es nur mit Mühe gelang, die Betonirung und Ausmanerung des Brunnens noch vor Eintritt stärkeren Frostes auszuführen.

Die bei dem Bau der Brücke über die Weichsel bei Ferdon im Jahre 1891 unter den Senkbrunnen vergedundenen starken Baumstämme wurden, mit Verwerthung der bei Dirschau gemachten Erfahrungen, mit weniger Mühe und ohne Zubillensabuse von Tauchern in wenigen Tagen dadurch beseitigt, daß die Abbohrung der Stämme an den äußeren Brunnenwandungen erfolgte. Zu diesem Zwecke wurden zwischen angebrachten Führungen eine Anzahl eiserner Rohre mit Hilfe einer Spülpumpe bis auf den Stamm vorgedrungen und zuletzt durch einige Hammerschläge in die Rinde eingetrieben. In diesen Rohren wurde nun angehängelt von Sand und Boden ein Loch neben dem andern durch die ganze Stärke des Stammes gebohrt. Die demnächstige vollständige Beseitigung der abgebohrten Stämme ans den Brunnen erfolgte wie bei Dirschau.

e) Betonirung und Ausmanern der Brunnen. Die theils aus dem oberen Stromgebiete zu Schiff, theils von der Bahnstrecke Praust-Carthaus ankommenden Granitfindlinge wurden auf den Bauplatze größtentheils von Hand, zum Theil auch mit Steinbrechmaschinen zerklüftet. Den Cement lieferte die Schlesi-sche Portland-Cement-Actien-Gesellschaft zu Groschowitz, wäh-

rend der Sand theils aus den Dirschauer und den benachbarten Höhensteiner Gruben entnommen, theils durch die Ausbaggerung der Baggruben und der Brunnen, sowie auch durch zu diesem Zwecke ausgeführte Baggerungen im freien Strome gewonnen wurde.

Die Bereitung des Betons geschah durch Mörtel- und Betonmühlen. Zur Bedienung des Mörtelmischtroges waren sechs Arbeiter unter einem Verarbeiter thätig. Zwei weitere Arbeiter, die mit den vorgenannten zeitweise wechselten, besorgten mit Hilfe eines Kastens die Einschüttung des fertigen Mörtels in den vor der Betonmischtrömmel befindlichen Trichter. Gleichzeitig wurde der Steinschlag unmittelbar aus der Karre in den Trichter gestürzt. Die Rauminhalte des Kastens für den Mörtel und der Karre für den Steinschlag entsprachen dem festgesetzten Mischungsverhältnis. Aus der Betonmischtrömmel fiel der fertige Beton in die zu seiner Beförderung nach dem Baggersteu benutzten eisernen Muldenkippräder, die mit einem Inhalte von 0,08 cbm auf einer 60 cm weiten theils ganz doppelgleisigen, theils (bei der größten Entfernung) mit den nöthigen Ausweichstellen versehenen Schmalspurbahn von je zwei Arbeitern geschoben wurden. Zur Füllung eines Wagens waren neun Karren Steinschlag nebst der entsprechenden Mörtelmenge erforderlich. Um ein Verschütten von Beton beim Wagenwechsel zu vermeiden, war unter der Trömmel eine klappenartige Vorrichtung angebracht, die durch einen auf einem Auslegergestelle stehenden Arbeiter bedient wurde. Bei Pfeiler IV wurde wegen der Nähe der Betonmühle der Beton nicht mit Muldenkippern, sondern mit Karren herangebracht.

Zur Betonversenkung wurden die Drehgerüste der Verticalbagger nach entsprechender Abänderung benutzt. Die Versenkung erfolgte in einem zweithäligen Senkkasten mit Hilfe einer Winde durch eine 1,2 m lange Holztraverse in mehreren Lagen und in concentrischen Ringen. Die Beförderung des Betons auf das Stützgerüst erfolgte auf Rampen, die in einfacher Weise aus Balken mit Querschwellen und Längsscholen hergestellt waren, und deren niedrigere Theile auf Schwellenkreuzstapeln ruhten, während die höheren Theile durch einfache abgeschwärtzte und versteifte Gerüste gestützt wurden. Die Muldenkippräder wurden durch je zwei Arbeiter geschoben, die vom Fusse der Rampe ab von zwei weiteren Arbeitern unterstützt wurden.

Nach Erhärtung des Betons wurden die Brunnen auserpumpt, von Cementschlamm gereinigt und dann mit Ziegeln in Cementmörtel angemasert.

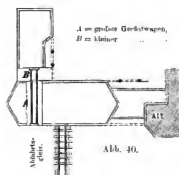
2. Die Strom- und Landpfeiler.

a) Die Schirmwände. Die Gründungsarbeiten im Strome bei den Pfeilern III, II und I erforderten die Schaffung von Räumen mit möglichst ruhigem Wasser ohne Strömung. Die gewöhnlich zu diesem Zwecke in Form einer stromauf gerichteten Spitze eingerammten Pfahlwände waren in vorliegendem Falle wegen der Steinpäckungen der vorliegenden alten Pfeiler nicht ausführbar. Deshalb wurden als Halt für die nöthigen Schirmwände die alten Pfeiler benutzt, indem man in sie jederseits zwei 65 mm starke Augenbolzen in etwa 2,5 m Höhenabstand eincementierte, die an gleich starken Ringen große gabelförmige Eisen hielten. Die Eisen faßten an einem starken Bolzen je zwei 20 m lange Zangen nebst einem Bandpfahle zwischen sich, und die Zangen umfaßten mit ihren anderen Ende durch Verklämmung und Verbolzung zwei eingerammte Pfähle

und dazwischen in gleichen Abständen ebenso drei weitere Bandpfähle. Die Felder zwischen den Bandpfählen wurden mit 8 cm starken Bohlen ausgesetzt, die zur Sicherung gegen Auftrieb unmittelbar unter den Zangen mit Latten benagelt waren. Die an den Kreuzungspunkten der oberen und unteren Zangen mit den Bandpfählen befindlichen Bolzen waren stromaufwärts mit Oesen versehen. Durch die Oesen wurden 4 cm starke Halte-tau geschlungen, die an vorher oberhalb der alten Steinpäckung eingerammten Dalben befestigt waren. An das untere Ende dieser um etwa 60° gegen den Strom geneigten Wände schlossen sich parallel zum Strome und etwa 20 m jederseits von der Pfeilerachse zwei Reihen von eingerammten Pfahlpaaren an, zwischen denen mit Steinen beschwerte Faschinen niedergesenkt wurden. So wurde ein nur von unten offener, abgeschlossener Raum gebildet, der einen sicheren Arbeitsplatz zum Baggern und Rammen gewährte.

b) Die Baggerarbeiten. Zur Ausführung der Baggerarbeiten im Strome war ein einleitiger Dampf-Kimerbagger beschafft worden, zu dessen Unterstützung später zur Beseitigung der alten Steinpäckungen noch ein schwerer doppelleitiger Bagger von der Königlich-Hafenbauspecton Neufahrwasser angekauft wurde. Die Arbeiten boten außerordentliche Schwierigkeiten, weil dabei ein großer Theil der aus schweren Granitfindlingen gebildeten Steinpäckungen der alten Brücke zu beseitigen war. Diese Schwierigkeiten vergrößerten sich noch bei dem Landpfeiler I, da hier die Steinpäckung bis unmittelbar an die Pfahlwand des alten Pfeilers heran beseitigt werden mußte, um die Gründung der an Stelle des südlichen Flügels tretenden, den alten und neuen Landpfeiler mit einander verbindenden Futtermauer bewerkstelligen zu können. Die Arbeiten machten die Zubühenahme eines Tauchers notwendig. Für die Ausbaggerung der Baggrube des Landpfeilers VII wurde ein leistungsfähiger Greifbagger (Priestmacherscher Excavator) angekauft, der von einem auf kräftigem Untergerüste laufenden Wagen A getragen wurde. Da der Bagger (auf Schienen) in der Längsrichtung des Wagens sich bewegen konnte, so war jeder Punkt der Hauptpfeilergrube zu erreichen. Für die Baggerung des Flügels wurde der Bagger auf einen kleinen Wagen B übergeschoben, der sich

senkrecht zur Bewegungsrichtung des großen bewegte, während sein Schienengleis mit demjenigen des großen Wagens gleiche Richtung hatte (Abb. 40). Der Greifbagger hat sich sehr gut bewährt, namentlich konnte mit ihm auch die Steinpäckung mit gutem Erfolge und ohne Mitwirkung des Tauchers beseitigt werden.



Besondere Schwierigkeiten boten vom früheren Bau herührende, außerhalb der alten Pfahlwand liegende größere zusammenhängende Betonmassen, die dem Stöße des Greifbaggers widerstanden. Diese Massen wurden durch ein Commando des zufällig in der Nähe übenenden Pionier-Bataillons Nr. 1 unter Anwendung von Schießschamelle unter Wasser gesprengt, sodas ihre Beseitigung durch Baggern keine Schwierigkeit mehr bereite.

c) Die Rammarbeiten. Sämtliche Rammarbeiten an den Strompfeilern und teilweise auch an den Landpfeilern erfolgten von schwimmenden Gerüsten aus, die aus je zwei Pfählen und darüber gestreckten starken Balken gebildet waren. Die Dampframmen stammten aus der Fabrik von Menck & Hambrock in Ottensen, hatten endlose Kette, Kessel und Maschine von 5 Pferdekraften, ein Bürgewerk von 1200 kg, eine Gerüsthöhe von 15,5 m und leisteten 12 Schläge von 1,5 m Fallhöhe in der Minute.

Die Rammarbeiten bei den Strompfeilern erfolgten durch drei Rammern. Zunächst wurde das Rammen der Pfahlwand mit der einen Hälfte der stromauf gelegenen Spitze begonnen, wobei sich die Ramme an die stromab gelegene Seite legte. Das geschah, weil andernfalls die Beseitigung einer größeren Menge von Packsteinen zur Gewinnung des Raumes für die Schwimmrüstung erforderlich gewesen wäre, was nannher nur für eine Seite nötig wurde. Nachdem so die Ramme I die eine Hälfte der oberen Spitze gerammt hatte, begann sie mit dem Rammen der Grundpfähle von der Spitze aus, während Ramme II die zweite Hälfte der Spitze von außen her schlug, und Ramme III die Grundpfähle von der Mitte ab ramnte. Damit diese letzteren Grundpfähle die Ramme I nicht am Weiterarbeiten hinderten, wurden sie nach erfolgtem Rammen sogleich mittels einer an den Pfählen selbst aufgehängten Pendelsäge 0,3 m über der Baggersohle abgeschnitten. Nach erfolgtem Rammen der Grundpfähle arbeiteten alle Rammern gleichzeitig an den übrigen Seiten der Pfahlwand und schlugen demnach die Gerüstpfähle ein.

Die dem Strome und der Auskolkung bei Pfeiler VII zugekehrten Seiten der Pfahlwände der Landpfeiler und ein Teil der Gerüstpfähle wurden ebenfalls von schwimmender Rüstung aus gerammt; im übrigen wurden hier die Rammern auf festen Gerüsten und Schienengleisen aufgestellt. Die diese Gerüste stützenden Pfähle wurden durch Handgrummern eingeschlagen.

Um behufs größerer Beschleunigung der Arbeiten mit dem Rammen der Pfahlwände des Flügels für den Landpfeiler VII schon vor der Baggerung beginnen zu können, wurde eine Spülvorrichtung zu Hilfe genommen. Es gelang auf diese Weise zwei mit einander gekuppelte Pfähle von je 26/26 cm Stärke 10 m tief einzurammen. An jedem Pfahlpaare wurden zwei Spülrohre mit Krampen befestigt, die bis zur Pfahlspitze reichten. Das Druckwasser lieferte eine von einer Locomobile getriebene doppelwirkende California-Pumpe.

Das Herausziehen der Spülrohre nach erfolgtem Rammen verursachte keine besonderen Schwierigkeiten. Sämtliche Rammarbeiten wurden im Tagelohn unter Gewährung einer Pfahlprämie ausgeführt. Beim Rammen der Pfahlwände wurden bei einer Besetzung der Ramme mit einem Ramm-Meister, einem Maschinisten und fünf Arbeitern im Durchschnitt täglich 5 Pfähle 5,0—5,5 m tief gerammt. Die höchste Tagesleistung bei einer Arbeitszeit von 13 Stunden (Übertunden) waren 15 Pfähle.

d) Die Betonierung. Der Beton für die Strom- und Landpfeiler wurde auf gleiche Art und aus den gleichen Materialien wie bei den Vorlandpfeilern bereitet. Das Versenken wurde mittels eines 7,65 m langen, 0,70 m weiten, unten mit zwei 30 cm starken Holzwalzen versehenen eisernen Trichters ausgeführt. Der Trichter war mit dem eisernen Fahrgestell, worin er hing, auf dem Gerüstwagen quer zur Bangrube und mit dem Wagen parallel zur Längsrichtung der Pfeilergrube zu verschieben. Er bestand aus einem unteren festen und einem

oberen abnehmbaren Theile; der letztgenannte Theil war gebildet aus fünf Säten von 0,03 m Höhe entsprechend der Höhe jeder der sechs Schichten des Betonbettes der Strompfeiler. Die Bewegung des Trichters erfolgte in der Weise, daß die einzelnen Betonstreifen parallel mit der Längsrichtung der Bangrube zu liegen kamen. Die erstmalige Füllung des Trichters wurde mittels eines hölzernen, einseitig angeschlagenen Hölztrichters bewirkt, der unten einen Verschluss nach Art der Betonenkästen hatte. Das Anheben und Fortbewegen des Trichters geschah mit großer Vorsicht. Es wurde streng darauf gehalten, daß der Beton im Trichter nie unter die Oberfläche des Wassers sank, daß aber ebensowenig ein Stillstand in der Arbeit eintrat, während dessen der Beton im Trichter hätte erhärten können.

Die Betonierung wurde größtenteils im Einzelstückeln ausgeführt. Bei der Betonschüttung des Strompfeilers II wurden z. B. folgende Preise gezahlt:

- für Herstellung des Betons: 2 $\frac{1}{2}$ für jeden Mann und jeden vollen Kippwagen (0,68 cbm);
- für Aufkahren des Sandes bei rd. 75 m Entfernung und 5,0 m Höhe: 4 $\frac{1}{2}$ für jede Karre;
- für Aufkahren des Steinschlages bei rd. 80 m Entfernung und 4 m Höhe: 4 $\frac{1}{2}$ für jede Karre;
- für die Beförderung des Betons von der Betonmühle nach dem Pfeiler bei rd. 265 m Entfernung: für jeden Muldenkippswagen 15 $\frac{1}{2}$.

Alle übrigen Arbeiter, so die Weichensteller und die bei dem Versenken des Betons beschäftigten Arbeiter erhielten den Durchschnittsverdienst der Kippwagenschieber als Tagelohn, Vorarbeiter, Zimmerleute und Schachtmesser das $1\frac{1}{4}$, $1\frac{1}{2}$, oder 2fache dieses Satzes, sodafs alle ein reges Interesse an einem geregelten, kräftigen Fortgange der Arbeit hatten.

Im ganzen waren im vorliegenden Falle 75 Arbeiter beschäftigt. Die tägliche Höchstleistung betrug 280 cbm.

e) Die Fangedämme. Die auf die letzte Schicht des Betonbettes im frischen Zustande aufgesetzte innere Fangedammwand bestand aus Bundpfählen und aus zwischen zwei Reihen von Zangenpaaren lotrecht eingeschlagenen, 5 cm starken Bohlen. Die Zangen waren mit Bolzen an den Bundpfählen charnierartig befestigt, sodafs auch das untere Zangenpaar mit dem Pfähle über Wasser verbunden und darauf der Pfahl eingesetzt werden konnte. Die Ausfüllung geschah mit möglichst feinem, bei der Baggerung gewonnenen Sande. Um den Sand gegen Auspülung zu sichern, war vor dem Betonieren die Pfahlwand an der Innenseite mit getheertem Segeltuche, das etwa 1,0 m unter die Betonoberfläche hinabreichte, benagelt, während die gegenüberliegende Seite der aufgestellten Bohlenwand nur mit Sackleinwand bekleidet wurde. Bevor dies geschah, wurde zu größerer Sicherheit an der unteren Kante der Wand mittels eines langen Blechtrichters (Abb. 41) ein Mörtelstreifen geschüttet in der Absicht, dadurch jede Undichtigkeit zwischen Wand und Beton zu schließen.



Abb. 41.

Die Einbringung des Sandes erfolgte mit Muldenkippern unter Benutzung des bei der Betonung verwendeten Gerüstwagens und Einschütt-Trichters.

den mit dem Fortschreiten der Aufstellung wechselnden Belastungsverhältnissen, da die Eisentheile gewissermaßen auf dem Gerüste schwimmen. Es wurde beobachtet, daß bei der Ausrüstung einzelne Unterstützungspunkte des Gerüsts sich bis zu 35 mm hoben. Diese anscheinend störende Beweglichkeit bietet bei sorgsamer Beaufsichtigung die beste Gewähr dafür, daß während der Aufstellung und bis zur Anrüstung keine erheblichen Spannungen in einzelnen Theilen der Ueberbauten auftreten können.

Aufstellung der Gerüste. Die Gerüste für das Bahnhofsgerüst wurden in der Nähe von Danzig abgehoben und auf Schiffen zum Bauplatze befördert. Der Rauminhalt der verwendeten Holztheile betrug für diese beiden ersten Gerüste der Öffnungen 3 und 4 je etwa 1230 cbm und der zugehörige Bedarf an Eisentheilen je etwa 50 t. Der Inhalt des Gerüsts für die Öffnung 1 betrug etwa 1500 cbm Holz und etwa 60 t Eisentheile. Für alle sechs Öffnungen zusammen mußten etwa 7850 cbm Holz und etwa 320 t Eisentheile aufgestellt und verbunden werden, wozu im ganzen rd. 20800 Tagewerke erforderlich wurden, sodaß das Aufstellen eines cbm durchschnittlich

$$\frac{20800}{7850} = 2,55 \text{ Tagewerke erforderte. Hierbei ist}$$

das Abbinden bei Danzig nicht mit eingerechnet, während die beim Abbinden der Ersatz- und Ergänzungstheile auf dem Bauplatze aufgewandten Tagewerke in der Summe mitenthalten sind. Diese sowie überhaupt sämtliche Arbeiten auf dem Bauplatze liefs die Gesellschaft Harkort im Tagelohn ausführen.

Die Pfähle für die Öffnungen 5 und 6 wurden während der Wintermonate vor dem Bausommer 1890 und 1891 hergestellt. Ein eigentliches Frühjahrshochwasser trat im Jahre 1890 nicht ein, und das Hochwasser des Jahres 1891 verursachte den fertigen Jochen der 6. Öffnung keinen wesentlichen Schaden. Die bei den Strompfeilern und dem Landpfeiler I im Bereiche der Steinpackungen (vor Herstellung der letzteren) gerammten Pfähle mußten ein bis zwei Eingänge über sich ergehen lassen. Die Joch wurden so tief verbohrt, daß das Eis, ohne wesentlichen Schaden zu thun, darüber hinweggetrieben konnte. Im übrigen wurde in jedem Baujahre unmittelbar nach Ablauf des Frühjahrshochwassers mit der Aufstellung der betreffenden Gerüste begonnen. Nach erfolgter Anrüstung des Ueberbaues einer jeden Öffnung wurde sofort mit den Abbrucharbeiten des Gerüsts begonnen und diese so betrieben, daß beispielsweise in den Stromöffnungen 2 und 1 die letzten Pfähle am 14. October 1890 bzw. am 3. November 1891 ausgezogen waren.

3. Aufstellung der eisernen Ueberbauten.

a) Heben und Verbringen der Eisentheile. In den beiden Jahren 1889 und 1890 waren, wie schon oben ausgeführt, die Lagerplätze für die Theile der eisernen Ueberbauten tief gelegen, und es mußten die zur Verwendung kommenden Theile zunächst auf die Höhe der Fahrbahn gehoben werden. Hierzu diente ein einfacher mit Dampf betriebener Dreikrahn von 3500 kg Tragfähigkeit, der im Jahre 1889 (Bl. 37) in Fahrbahnhöhe auf einem besonderen Gerüste östlich von Pfeiler V aufgestellt war. Im Jahre 1890 wurde er in gleicher Weise bei Pfeiler VI angeordnet, sodaß die Eisentheile im allgemeinen wagerecht bis zum Orte ihrer Verbauung gefahren werden konnten. Dabei wurde ein 650 mm Spar haltendes, in der Brückenachse liegendes Gleis benutzt, das mit einem Halbmesser von 20 m

an die Krahnbohle anschoß. Vor erfolgter Fertigstellung der Fahrbahn des Ueberbaues lag dies Gleis unmittelbar auf der Abdeckung des Untergerüsts. Hierbei wurde der Höhenunterschied (etwa 1,7 m) durch eine vorläufige Rampe mit einer Stei-

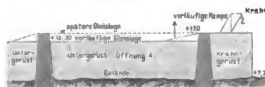


Abb. 43.

gung von 1:6 überwunden (Abb. 43). Zur Beförderung dienten leichte Plattform- und Dreischemelnwagen, die im unbeladenen Zustande leicht seitlich aus dem Gleise heraus und wieder hinein gekippt werden konnten, sodaß der eingelegte Betrieb keine Schwierigkeiten verursachte. Gehremst wurden die Wagen auf der Rampe mit Hilfe eines Taues, das rückwärts geführt über ein am Krahngrüst befestigtes Handlohe geschlungen war.

Um Unglücksfälle zu vermeiden, wurde mit der Aufstellung eines Ueberbaues möglichst erst begonnen, nachdem auch das betreffende Untergerüst in den Haupttheilen aufgestellt war. Nur in der Öffnung 1, wo die Gerüstarbeiten wegen des lange andauernden höheren Wasserstandes — der ein sofortiges Einziehen der Spannstangen in den Pfählochen nicht gestattete — erst sehr spät beendet werden konnten, durfte mit dem Beginne der Aufstellungsarbeiten leider nicht so lange gewartet werden.

b) Anstellen der Fahrbahn. Das Aufstellen der Fahrbahn begann damit, daß ein ganzer Radträger in richtiger Lage zusammengebaut, verdornt und verschraubt wurde. Es folgte dann das Aufstellen der einzelnen Theile des zweiten Radträgers in annähernd richtiger Höhe (aber etwas außerhalb ihrer endgültigen Lage). Darauf wurde die ganze Fahrbahn, planmäßig Feld für Feld, zusammengebaut und zwar beginnend an dem vom Krahn entferntesten Ende. Die schwersten und unhandlichsten Theile, die 9,9 m langen etwa 3,4 t schweren Querträger und die 7,0 m langen Radträger und Schwellenträger waren in der Fabrik bereits in sich vollständig vernietet, sodaß nur noch wenige kleinere Anschlußtheile anzubringen waren. Die einzelnen Theile wurden unter Zuhilfenahme gewöhnlicher Wagenwinden auf kleine Böcke und Keilager gesetzt, und sobald die vorgeschriebene Lage gewonnen war, mit den bereits richtig liegenden Nachbartheilen verdornt und verschraubt. Nach erfolgter Beibehaltung der vorübergehenden Unterstützungen ruhte dann die ganze Fahrbahn auf den Schraubenwinden und Keilagern, die, wie oben beschrieben, in den Bindern des Gerüsts angebracht waren.

In dem Maße, wie die Aufstellung der Fahrbahn voranschritt, wurde das erwähnte Schmalspurgleis von der Bühne des Untergerüsts entfernt und auf die Fahrbahn gelegt; auf den 3 m langen Querschwellen dieses Gleises wurde ein 3 m breiter Laufsteig hergestellt. Schließlich wurde die Rampe beseitigt, das Ende der Fahrbahn eingebaut und die vollständige, annähernd wagerechte Gleisverbindung bis zum Krahn fortgesetzt. In gleicher Weise konnte alsdann die Fahrbahn der Nachbaröffnung und das auf ihr angeordnete Arbeitsgleis hergestellt werden.

Die Fahrbahnen der Öffnungen 1 und 6 wurden ganz ähnlich hergestellt, nur fielen dabei die Hebungsarbeiten fort,

da wie schon erwähnt, die zugehörigen Lagerplätze und Zufahrteile sich in Fahrtrahnen befinden.

Nachdem die Fahrtrahnen gehörig ausgerichtet und ihre richtige Ueberhöhung durch Höhenmessen und Durchflachten unter Benutzung entsprechender Visiralteln festgestellt war, wurden die mit ihren 26 mm starken Anschlußblechen vorher auf den Bauplatz verrieten Tragsäulen aufgeschoben und mit den Querträgern verdornt und verschraubt. Gleichzeitig wurde mit den Nietarbeiten an der Fahrtrahnen vorgegangen. Indessen blieben vorläufig möglichst alle diejenigen Nietanschlüsse offen, die bei der späteren Ausrüstung infolge der Durchbiegung der ganzen Brücke Zwangsspannungen in die Schwellen- und Randträger hineingebracht haben würden. Es waren dies hauptsächlich die Nieten zwischen den Schwellenträgern einerseits und den senkrechten Anschlußwinkeln an den Querträgern sowie den Contingentplatten und Querträgeroberbügeln andererseits, ferner die Hälfte der Stöße in der Blechwand und am Obergurte der Randträger. Alle diese Nietlöcher wurden erst nach erfolgter Ausrüstung der Öffnung verdornt und aufgerissen, und alsdann die Nieten geschlagen, während vorher nur einzelne dünne Schrauben den Zusammenhang sicherten, ohne geringe Bewegungen zu hindern. Einzelne Theile des unteren Windverbandes konnten sogar erst nach Beseitigung des Obergurtes eingegeben werden, da dessen Pfosten zum Theil im Wege waren. Statt dessen zog man vorläufig Rundseile ein, die dann später mit den endgültigen Theilen ausgewechselt wurden.

c) Aufstellen der Hauptträger und des oberen Windverbandes. An die oberen inneren 26 mm starken Anschlußplatten der Tragsäulen wurden zuerst die Doppelknotenbleche der beiden Untergurte angeschlossen (Abb. 44). Dann erfolgte das Zusammenbauen der Untergurte von der Mitte des Ueberbaues aus nach beiden Seiten symmetrisch vorschreitend. Dabei konnten in den mittleren, tiefer gelegenen Untergurtheilen die einzelnen Arbeitsstücke unmittelbar von den Arbeitswagen auf die Untergurte

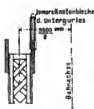


Abb. 44.

Bühne geschoben werden, während für die höher gelegenen Untergurtheile zu gleichem Zwecke der oben erwähnte, das ganze Gerüst bestreichende Laufkran benutzt wurde. Zum Einbau der einzelnen Stücke wurden meist Beckersche selbstsperrende Winden mit Drucklager*) von 2 t Tragfähigkeit benutzt, zu deren Bedienung ein Mann genügte, und die — an der Mittelgurtbühne aufgehängt — das Arbeitsstück in der Nähe seines Schwerpunktes faßten.

In den freien Feldern waren im allgemeinen die in Abbildung 45 skizzierten 9 Stück (rund 7 m langen) in sich fertig verriegelten Eisenheile mit einander zu verbinden. Die schwersten dieser Theile wogen bis nahe 1,3 t. Die Theile 6, 8 und 9 blieben vorläufig fort (Abb. 46). Sobald ein größeres zusammenhängendes Stück eines Untergurtes dornt zu



Abb. 45.



Abb. 46.

sammenggebaut und — in jedem Gerüstbinder durch zwei Schraubenwinden unterstützt — im ganzen gehörig ausgerichtet war, wurden die inneren vier senkrechten Nietreihen (s. Abb. 46) in der ganzen Länge einschließlich der Stöße hergestellt, wobei von oben geschlagen und von unten mit Nietwinden gegengehalten wurde. Hierauf wurden die äußeren Doppelknotenbleche und alsdann die Theile 6, 8 und 9 eingesetzt, deren frühere Anbringung den Raum zum Schlagen der genannten inneren vier Nietreihen zu sehr besengt haben würde.

Die vollständige Herstellung der übrigen Nietungen machte alsdann keine Schwierigkeiten, da die Nietwinden für die wagerechten — namentlich in den Stößen zahlreichen — Nieten zwischen den senkrechten Stegen und für die senkrechten Nieten auf den Gerüstbühnen angesetzt werden konnten.

Nachdem die Untergurte in der beschriebenen Weise eingebaut waren, erfolgte — je nach dem Stande der Eisenlieferungen — gleichzeitig oder in wechselnder Reihenfolge die Aufstellung der Endfelder der Hauptträger und das Einziehen der unteren Hälfte der mittleren Wandglieder. Die meisten Stücke wurden dabei, ähnlich wie vorher beschrieben, unter Zuhilfenahme des Laufkranes vorerst auf der Arbeitsbühne des Untergurtes niedergelegt. Derselbe Laufkran wurde dann auch zum Aufstellen dieser Stücke benutzt. Dabei mußte jedesmal zuerst die anbelastete Krahnecke von oben durch entsprechend hergestellte Öffnungen in den Arbeitsbühnen des Ober- und Mittelgurtes herabgelassen und darauf in der Nähe des Schwerpunktes des zu hebenden Stückes angeschlossen werden. Beim Heben wurden die Enden des Stückes von Arbeitern in die Verbindungsstellen hineingeführt, daselbst mit Dornen und Schrauben befestigt, sowie an den freistehenden Enden vom Gerüste aus abgesteift.



Abb. 47.

Die Wandgliederhälften, ebenso wie die Theile des Mittelgurtes, kamen im allgemeinen auf dem Bauplatz in je drei Stücken an, nämlich zwei Platten und einem fertigen Gitter (Abb. 47), da die an den Enden über das Gitter weit vorragenden Platten bei der Aufruf beschädigt worden wären, wenn man sie bereits in der Werkstatt an die Gitter angeheftet hätte.

Das Zusammenheften geschah daher zu geeigneter Zeit (zum Theil im Winter) auf dem Bauplatze. Die schwersten dieser zum Theil über 9 m langen Wandglieder wogen etwa 1,5 t.

Im weiteren Verlaufe der Aufstellung eines Hauptträgers folgten die Anlager mit den Endständern und Endquerverbindungen, darauf der Mittelgurt und die oberen Wandgliederhälften und endlich die Obergurte mit ihrem Windverbande. Die Auflager wurden vorerst mittels eiserner Keile auf die Auflagersteine gesetzt, alsdann die Endständern und Endquerverbindungen eingelegt und vom Gerüste aus abgesteift, worauf das Einbauen der andern Glieder des Endfeldes vor sich ging. Die schwersten der genannten Theile, die Lagerbänke für die längsbeweglichen Lager, wogen etwa 1,4 t. Beim Einbauen des Mittelgurtes wurden die einzelnen Stücke in der Regel, wie vor beschrieben, zuerst auf der Bühne des Mittelgurtes niedergelegt und darauf mit Beckerschen Winden gehoben. Die oberen Wandgliederhälften wurden vom oberen Laufkran bis über die Bühne des Obergurtes gehoben, durch entsprechend hergestellte Löcher in dieser Bühne herabgelassen und unmittelbar eingebaut, wobei die unteren Enden leicht verdornt und verschraubt, die oberen Enden vom Gerüste aus abgestützt wurden. Niet-

*) Vergl. Handbuch der Ingenieur-Wissenschaften, IV, Bd. 3, Abth. Cap. XIII, die Heilmaschinen S. 41.

arbeiten an den Wandgliederanschlüssen wurden sowohl im Obergurt als auch im Untergurt vor der Hand nicht ausgeführt.

Das Zusammenbauen, Unterstützen durch Schraubenwinden, Ausrichten, Aufreihen und Vernieten der Obergurte ging in ähnlicher Weise vor sich, wie es für die Untergurte beschrieben ist. Die einzelnen Stücke wurden hierbei im allgemeinen ohne vorheriges Ablegen auf dem Gerüste durch den oberen Laufkran gehoben und unmittelbar eingebaut. Auch hier wurden die äußeren Knotenbleche und die oberen äußeren Stegtheile erst nach erfolgter Herstellung der mittleren vier senkrechten Nietreihen eingebaut. Nachdem die Obergurte vollständig zusammengebaut waren, wurde der obere Windverband eingesetzt und vernietet. Während der ganzen Dauer der beschriebenen Aufstellungsarbeiten wurde die gehörige Anspannung sämtlicher tragenden Schraubenwinden und die Richtigkeit der Ueberhöhung der Fahrbahn geprüft und geregelt.

d) Ausrüstung. Vor der Ausrüstung waren erst die Pendel der beweglichen Lager, der jeweiligen Wärme entsprechend — unter Berücksichtigung der späteren Durchbiegung der Brücke — durch geringe wagerechte Verschiebungen der unter den Pendeln befindlichen Lagerplatten richtig zu stellen, worauf sofort sämtliche Lagerplatten mit Cementmörtel — 1 Theil Sand auf 1 Theil Cement — untergossen wurden. Sodann wurden als letzte

Arbeit vor der Ausrüstung die Nietanschlüsse der Wandglieder vollendet. Dabei wurde mit dem Aufreihen der Löcher und dem Schlagen der Niete am Obergurte begonnen, alsdann dieselbe Arbeit am Mittellurte fortgesetzt und schließlich am Untergurte beendet. Während dieser Arbeit wurde durch besonders sorgfältiges Regeln der tragenden Schraubenwinden Gewähr für einen möglichst spannungsfreien Zusammenbau geboten.

Nach erfolgter Ausrüstung, meist auch erst nach erfolgtem Abbruche des grüsten Theiles des Obergurtes, wurden die in der Fahrbahn zurückgebliebenen Nietungen ausgeführt und die unter *b* bezeichneten, vorläufig eingezogenen Theile des unteren Windverbandes durch die endgültigen Theile ersetzt. Die übrigen Arbeiten, Herstellung des Riffblechbelages, der unteren und oberen Anstreicherwagen, der Schienenauzüge, Ausführung des Anstriches usw. hieten nichts besonders bemerkenswerthes.

e) Durchbiegung bei der Ausrüstung. Vor der Ausrüstung ist zum Vergleiche mit der Theorie die Durchbiegung der Hauptträger in den Knotenpunkten 31, 35 und 38 und den dazu symmetrisch liegenden Punkten nach dem bekannten Mehrschen Verfahren*) bestimmt worden. Die Ergebnisse dieser Rechnung sind in untenstehender Tabelle mit den bei der Ausrüstung der 4. Öffnung durch unmittelbare Messung festgestellten Durchbiegungswerten verglichen.

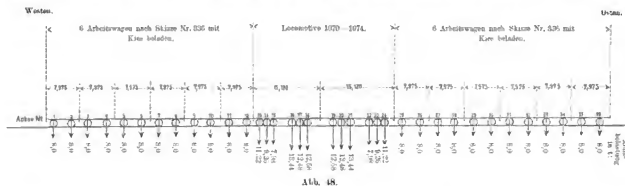


Abb. 48.

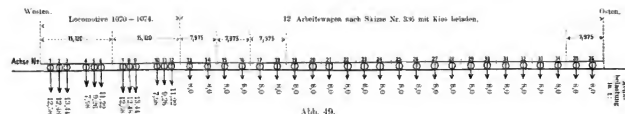


Abb. 49.

Bei Knotenpunkt Nr.	betrag die Durchbiegung	Bei Knotenpunkt Nr.	betrag die Durchbiegung	Für mittleren Durchbiegung der beiden symmetrisch liegenden Punkte betrag daher	Rechnungsmäßige Durchbiegung
21	0	40	0	0	—
22	10	39	10	10	—
23	20	38	20	20	22
24	29	37	30	29,5	—
25	39	36	37	38	—
26	45	35	45	45	44
27	50	34	47	48,5	—
28	53	33	54	53,5	—
29	57	32	58	57,5	—
30	58	31	58	58	56

f) Probebelastung. Die Probebelastung fand am 19. und 20. October 1891 statt. Für jede Öffnung wurden folgende Proben ausgeführt.

1. Ein nach vorstehender Abbildung 48 zusammengesetzter Zug fuhr langsam in der Richtung von Dirschau auf das südliche Gleis und blieb mit seiner Mitte in der Mitte der Öffnung stehen.
2. Etwa fünf Minuten später fuhr ein gleicher Zug in gleicher Weise auf das nördliche Gleis und blieb alsdann mindestens 30 Minuten stehen, während auch der erste Zug seine Lage behielt.

*) Vergl. Mehrtens, Baumechanik S. 629. — Vergl. auch weiterhin die Brücke bei Marienburg, II. Abschn., unter C.

3. Beide Züge fahren gleichzeitig langsam zurück, bis die Brücke wieder leer war.
4. Zwei Züge nach Anordnung Abb. 49 fahren gleichzeitig langsam auf die Öffnung, bis die zweite Achse der ersten Locomotive beider Züge über dem 5,0 m vom Anflager entfernten Querträger stand.
5. Nach 5 Minuten Haltens fahren alsdann beide Züge wieder zurück, bis die Öffnung vollständig frei war.
6. Eine Personenzuglocomotive mit Tender fuhr von Pfler VII aus auf dem nördlichen Brückengleise mit thönest großer Geschwindigkeit über die ganze Brücke.

Zur Ermittlung der Veränderung in der Höhenlage der Hauptträgermitten waren an den Randträgern Latten angehängt, die am unteren Ende in anderen festen Latten schwalbenschwanzförmig geführt wurden.

In der Öffnung 2, in dem im freien Strome die Anbringung fester Latten ein Einrücken von Pfählen nötig gemacht haben würde, wurden die Messungen 1—4 durch Messungen mit der Durchfluchtungs-Vorrichtung ersetzt.*) Die Ergebnisse der genannten Messungen sind in die nachfolgenden Zusammenstellungen Nr. 1 und 2 eingetragen.

1. Zusammenstellung
der Durchbiegung der Hauptträger in ihrer Mitte.

Bezeichnung des Hauptträgers	Gesamt- senk- ung	Durch- biegung infolge der Be- lastung durch 1 Zug (Probe 2)		Durch- biegung infolge der Be- lastung durch 2 Züge (Probe 3)		Bleibende Durch- biegung in mm		Elastische Durch- biegung in- folge der Belastung durch 2 Züge, Spalte 4 weniger Spalte 3.
		Spalte 1	2	3	4	5	6	7
I nördlich	122	12,5	42,0	4,0	3,3	38,0		
II südlich	125	28,0	42,5	3,0	2,4	39,5		
II nördlich	116	nicht ab- gelesen	40,9	1,6	1,4	39,3		
II südlich	118	26,8	41,2	2,0	1,7	39,2		
III nördlich	126	13,9	41,0	2,3	1,8	38,7		
III südlich	128	27,5	42,0	2,5	2,0	39,5		
IV nördlich	125	13,9	41,0	2,5	2,0	38,5		
IV südlich	123	27,0	41,5	2,5	2,0	39,0		
V nördlich	114	12,0	40,0	1,0	0,9	39,0		
V südlich	113	26,9	40,0	1,5	1,3	38,5		
VI nördlich	123	12,5	41,0	2,0	1,6	39,0		
VI südlich	123	27,0	41,3	2,5	2,0	38,8		

2. Zusammenstellung
der Durchbiegung verschiedener Knotenpunkte infolge der
Vollbelastung.

Bezeichnung des Hauptträgers	Durchbiegung des Knotenpunktes Nr.				
	38	35	Mitte	26	23
I südlich	12,2	27,7	41,0	29,8	11,9
II "	10,7	27,0	40,2	25,8	9,7
III "	12,3	27,9	39,8	27,9	11,6
IV südlich	12,9	29,1	38,6	28,1	11,2
V südlich	12,1	27,9	39,9	25,1	10,1
VI "	11,8	26,9	37,9	25,6	10,9
Mittelpunkt Durchbiegung (für alle Träger)	16,4	32,0	40,1	32,0	16,4

*) Vergl. Zeitschrift für Bauwesen Jahrg. 1892, S. 114.

Die Ablesungen unter 2 sind überall etwas kleiner, weil sie stets im Mittel 15 Minuten früher vorgenommen wurden, als die Ablesungen unter 1, während welcher Zeit der Ueberbau noch ein wenig nachsaank.

Die Abweichung der gemessenen von den berechneten Werthen ist namentlich bei den Punkten 23/38 und 26/35 ziemlich groß. Sie dürfte sich durch die in der Rechnung nicht berücksichtigte, eine Entlastung der Wangglieder herbeiführende Wirkung des Mittelgurtes erklären lassen. In einzelnen Zugbändern wurden die Spannungen mittels Fränkischer Dehnungszeiger bestimmt. Hierzu diente besonders die Probe 4, wobei die Spannung des Zuggliedes des ersten Hauptträgerfeldes gemessen wurde. Die Messungen ergaben nicht nennenswerte Abweichungen von den rechnungsmäßig ermittelten Spannungen, weßhalb der Grund größtentheils in der Unvollkommenheit der zur Verfügung stehenden Messvorrichtung zu suchen sein dürfte. Bei der Probe 6 wurden die Seitenschwankungen in der Mitte der 1. Öffnung, wo noch das Untergerüst Gelegenheit dazu bot, mit dem Fränkischen Durchbiegungszeiger gemessen. Der Versuch zeigte, was auch das Gefühl erkennen ließ, daß die durch die Schnelfahrt einer einzelnen Personenzuglocomotive mit Tender verursachten Seitenschwankungen äußerst gering waren, während bekanntermaßen gerade derartige Schnelfahrten geeignet sind, stärkere Seitenschwankungen hervorzurufen, als Schnelfahrten ganzer Züge. Die größten Seitenschwankungen betrugen 1,5 mm bei 60 km Geschwindigkeit in der Stunde der vorüberfahrenden Locomotive.

Das Ergebnis der Probelastung läßt sich wie folgt zusammenfassen. Das Maß der bleibenden Durchbiegung hat nirgends auch nur annähernd das höchste zulässige Maß erreicht. Eine Formänderung einzelner Constructionsteile, Verbiegen der senkrechten Hilfsständer der Endfelder, Trennung an den Verbindungsstellen, Ausweichen der gedrückten Theile konnte nirgends wahrgenommen werden. Eine weitere bleibende Durchbiegung als die kurz nach erfolgter Vollbelastung gemessene war in keinem Knotenpunkte festzustellen. Die gemessene elastische Durchbiegung hat in keinem Knotenpunkte die rechnerisch bestimmte überstiegen. Diese Ergebnisse dürfen daher als ein Zeugnis dafür angesehen werden, daß die Arbeiten zur Herstellung der eisernen Ueberbauten der neuen Brücke über die Weichsel in guter und sachgemäßer Weise ausgeführt worden sind.

E. Kostenangaben.

Die Gesamtkosten des Baues der Dirschauer Brücke sind auf 10700000 M. veranschlagt, wovon 5800000 M. auf die eigentliche Brücke und 2100000 M. auf die Strom- und Uferbauten in der Weichsel ober- und unterhalb der Brücke entfallen, während der Rest hauptsächlich für den Umbau der Bahnhof- und Straßenanlage erforderlich war. Bei der Ausführung ist bei den Brücken- und Strombauten eine erhebliche Ersparnis erzielt worden.

Nachstehend sind die bei der Gründung und Aufmauerung der Pfeiler, der Abschlussmauern und Portale auf den Landpfeilern zur Ausführung gekommenen Massen und die für die Lieferungen und Arbeitsleistungen gezahlten bzw. erzielten Einheitspreise zusammengestellt.

Stückzahl	Gegenstand	Mafseinheit	Niedrigster Preis	Höchstpreis	Durchschnittspreis
A. Material.					
750000	Stück Hintermauerungsziegel frei Bauplatz zu liefern	1000 St.	28,70	35,00	32,01
1023	ein geschobener Kalk wie vor	ebm	6,16	7,17	6,69
21250	Tonnen Cement zu 170 kg netto wie vor	Tonnen	6,01	7,95	7,31
6322	ebm geschobener Mauerwand wie vor	ebm	1,45	3,50	2,13
6310	ebm Granit-Steinschlag zum Beton wie vor	ebm	11,50	13,50	12,40
170000	Stück Verblend- u. Klinker wie vor	1000 St.	—	—	63,50
	Verblendsteine aus den Stegersdorfer Werken und zwar:				
142800	Stück 1/2 Steine	1000 St.	—	—	49,50
152100	Stück 1/2 "	1000 St.	—	—	73,50
15100	Stück 1/2 "	1000 St.	—	—	119,80
3400	ebm schwedische Granit-Quader ausschließl. derjenigen für die Portalauflagen wie vor	ebm	97,50	148,00	113,50
340	ebm schwedische Granit-Quader für die Portalbauten wie vor	ebm	195,00	265,00	197,15
1337	ebm Kantenbinder zu den Pfahlwänden für die Landpfiler und die Strompfiler II und III wie vor	ebm	38,75	50,00	43,50
284	Stück Grundpfähle 13 m lang, 33 cm stark wie vor	Stück	26,40	32,00	29,20
11550	ebm Feldsteine zu den Steinpackungen wie vor	ebm	8,45	11,00	11,07

Stückzahl	Gegenstand	Mafseinheit	Einheitspreis
B. Arbeiten.			
1360	ebm Boden aus den Baugruben der Strompfiler IV, V und VI über Wasser ausheben	ebm	0,50
6	Stück eiserne Brunneneingänge von 10,30 m äußeren Durchmesser frei Verwendungsstelle zu liefern und zu verlegen	Stück	768,60
1335	ebm Mauerwerk der Saugbrunnen herzustellen einschließlich Vorhalten der Gerüste, Boehrung des Mörtels und Herstellung des äußeren Cementputzes	ebm	5,16
1570	ebm Boden behufs Abstreifen der Brunnen des Pilers IV mit industriellen Schaufeln auszubaggern und zu verkarren, einschließlich Vorhalten der Gerüste und Geräte	ebm	1,50
418	m Pfahlwände der Land- und Strompfiler, 0,20 m stark, 5,0 m tief einzurammen, einschließlich Vor- und Unterhaltung der Rüstungen, Maschine und Geräte	m	22,15
284	Stück Grundpfähle der Strompfiler II u. III, 0,33 m stark, 5,0 m tief einzurammen, sonst wie vor	Stück	5,00
2303	ebm Beton des Landpilers I anzufrachten, auf etwa 50 m mittlere Entfernung zu befördern und mittels Treibers zu verkarren, ausschließl. Beschaffung und Unterhaltung der Maschinen, Geräte und der Förderbahn	ebm	1,50
874	ebm Beton der Strompfiler II, bei 200 m mittlerer Förderweite, sonst wie vor	ebm	2,16
2204	ebm Beton des Landpilers VII, bei 475 m mittlerer Förderweite, sonst wie vor	ebm	2,64
874	ebm Beton des Strompilers III, bei 160 m mittlerer Förderweite, einschließl. Vor- und Unterhaltung der Förderbahn und der Förderwagen, sonst wie vor	ebm	3,14

Bem. Die Herstellung und Verenkung des Betons für den Strompiler III einschließlich Vor- und Unterhaltung der Förderbahn und der Förderwagen, jedoch ausschließl. des Mischens des Mörtels und ausschließl. Gefüllens der Zementbrüste zur Halbleistung beim Absteilen und Kürzen des Betontrichters war einem Unternehmer zum Preise von 2,50 „ für das cbm übertragen.

Stückzahl	Gegenstand	Mafseinheit	Einheitspreis
9325	ebm aufgehendes Ziegelmauerwerk der Landpfiler I und VII herzustellen, einschließl. der Gerüste und Geräte, ausschließl. der Mittelherstellung	ebm	4,95
731	ebm aufgehendes Ziegelmauerwerk der Wachthäuser und Vertheidigungsmauer wie vor	ebm	5,50
149	ebm Gurtbogen- und Gewölbemauerwerk der Landpfiler I und VII aus Ziegelsteinen wie vor	ebm	8,80
1089	ebm Granit-Quadermauerwerk der Verblendung der Stützpfiler, Gliederung der Landpfiler I und VII einschließlich der Aufgerüste wie vor	ebm	16,50
19	ebm Granit-Quadermauerwerk der Bekimungen der Wachthäuser wie vor	ebm	22,00
42	ebm Granit-Quadermauerwerk der Streb Bögen (Zalage)		
	Pfeiler I 12 cbm	ebm	3,30
	" VII 30 "	ebm	4,40
944	ebm Ausmauerung der Brunnen der Piler IV, V und VI aus Ziegelsteinen wie vor	ebm	4,40
23	ebm Gwölbenmauerwerk aus Ziegeln zur Verbindung der Brunnen, Pfeiler IV, V u. VI ausschließl. Wasserschaltung wie vor	ebm	9,90
3649	ebm aufgehendes Ziegelmauerwerk der Piler IV, V und VI wie vor	ebm	4,95
1697	ebm Granit-Quadermauerwerk der Verblendung, der Abdeckung und der Stützpfiler einschließlich der Aufgerüste, der Pfeiler IV, V und VI wie vor	ebm	16,50
39	ebm Ziegelmauerwerk der Streb Bögen, Pfeiler IV, V und VI, Zalage wie vor	ebm	3,85
32	ebm Granit-Quadermauerwerk der Streb Bögen, Pfeiler IV, V u. VI, Zalage wie vor	ebm	5,50
412	ebm Ziegelhintermauerung des Sockels der Strompfiler II und III, wie vor	ebm	4,95
1781	ebm aufgehendes Ziegelmauerwerk als Hintermauerung der Quaderverblendung der Strompfiler II und III wie vor	ebm	6,05
26	ebm Ziegelmauerwerk der Streb Bögen der Pfeiler II und III, Zalage wie vor	ebm	8,80
1223	ebm Granit-Quadermauerwerk der Verblendung, der Abdeckungen und der Stützpfiler einschließlich der Aufgerüste der Pfeiler II und III wie vor	ebm	18,70
21	ebm Granit-Quadermauerwerk der Streb Bögen, Pfeiler II und III, Zalage, wie vor	ebm	5,50
3212	qm äußerlich sichtbar bleibende Flächen des Ziegelmauerwerks der Pfeiler I bis VII mit Linienartigen Ziegeln zu verblenden wie vor	qm	1,10
3212	qm dergleichen zu fügen wie vor	qm	1,10
528	qm innerlich sichtbar bleibende Flächen der Wachthäuser usw. zu fügen wie vor	qm	0,55
11550	ebm große Feldsteine zu den Steinpackungen, um die Pfeiler I bis VII auf Pflanne bzw. Schmalpflanne oder Steinlärren zu verblenden, nach den Verwendungstellen zu schaffen und dort zu versenken bzw. zu verpacken	ebm	1,20
1565	qm Oberfläche der Steinpackungen der Land- und Vordlandpfiler zu regulieren und mit einem Plaster aus Spargensteinen auf Ziegelmischschlag-Unterbeton zu versehen, ausschließl. Herstellung des Kleinschlags	qm	1,80
Portale.			
35	ebm geschliffene Sandsteinquadern zu den Außenschwellen, zur Hälfte gelb, zur Hälfte weiß, frei Bahngangszufluß zu liefern	ebm	115
4	Stück heradsche, zwei Heib- und zwei preussische Adler aus gebrauntem Thon, in die heradschen Farben emailt, zum Einsetzen in Sandsteinbühnen von 3,35 m Höhe und 2,675 m Breite hergerichtet, einschließl. der Modellkosten, frei Bahngangszufluß zu liefern	Stück	2800

Stückzahl	Gegenstand	Mafseinheit	Einheitspreis
4	Stück Mafwerke der Vierpfaenster von 3,15 m Durchmesser mit Mittelrosette aus helldüchtem Harzer Granit für Bahnwagen Berlin zu liefern	Stück	1850
12	Stück Rosetten aus rötlichem Harzer Granit nach drei verschiedenen vorhandenen Modellen herzustellen und frei Bahnwagen Berlin zu liefern	Stück	300
1864	ebm Ziegelmauerwerk herzustellen, ausschäufeln, Mörtelbereitung und einschl. Beschaffung u. Uterhaltung der Hauptgerüste, jedoch einschließlich der Nebenrüstungen, einm Gewölbemauerwerk aus Ziegeln, Zuluage, sonst wie vor	ebm	7,40
182	ebm Werkstücke zu versetzen wie vor	ebm	5,35
241	ebm äußerlich sichtbar bleibende Flächen mit $\frac{1}{2}$ und $\frac{1}{4}$ Steinen zu verbinden wie vor	qm	21,40
1359	qm dergleichen zu fügen wie vor	qm	2,14
1378	qm bunte Friedflächen herzustellen wie vor	qm	1,07
303	qm inneren Fugenverstrich wie vor	qm	6,42
1516	4 Stück Mafwerke der Vierpfaenster einzusetzen, als Zuluage zum Ziegelmauerwerk, wie vor	qm	0,54
4	Stück dergleichen der Dreipfaenster wie vor	Stück	80,25
12	Stück Rosetten einzusetzen wie vor	"	64,20
2	Hauptgerüste der Portale herzustellen und vorzubauen	"	2,14
		"	5500

Die Lieferung und Anstellung der eisernen Ueberbauten einschl. Vor- und Unterhaltung der Gerüste und Geräte war der Actien-Gesellschaft für Eisenindustrie und Brückenbau verm. J. C. Harkort in Duisburg zu nachstehenden Preisen übertragen.

Nr	Stückzahl	Gegenstand	Preis für die Einheit	Gesamt-betrag
			₰	₰
		A. Eisernen Ueberbauten.		
1	6173,982	t Schwerförmige Theile zu sechs Ueberbauten von je 120 m Stützweite bedingungslos zu beschaffen, zu verarbeiten, nach der Baustelle zu Dirschau zu verfrachten, dort planmäßig aufzustellen und zweimal nach Vorschrift mit Bleimennige-Oelfarbe anzustreichen	307	1895 412,47
2	206,459	t Platten- und im Marinoförmigen erzeugt, desgl. wie vor	325	96 999,18
3	80,082	t Martin-Formstahl-Theile der Lager desgl. wie vor	760	60 862,32
4	37,965	t Tegel-Gußstahl-Theile der Lager desgl. wie vor	760	28 876,20
5	1,792	t Bleiplatten zum Unterlegen beim Anstellen der Lager nach Vorschrift anzuliefern u. zu verlegen für 1 Riffblechbelag einschl. der Befestigungstheile anzuliefern und zu verlegen	480	860,16
6	482,616	t für 1 Riffblechbelag einschl. der Befestigungstheile anzuliefern und zu verlegen	320	154 437,12
		Gesamt-Summe zu A.		2 237 447,45
		B. Gerüste und Gerüste.		
7	2	Stück Untergerüste im Verlande durchschnittl. je 740 ebn Holz, 2700 qm Bohlenbelag, 1230 kg Eisen enthaltend, mit einer Einrichtung für die Hebung und Regelung der Knotenpunkte vorzubauen und nach Vorschrift aufzustellen, sowie auch die zu jedem Gerüst erforderlichen Gleise und Kräne vorzubauen, einschl. aller Nebenarbeiten und aller Unterhaltungs- u. Wiederherstellungs-Arbeiten an Gerüsten, Maschinen und Geräten	64 050	128 100,00
		Seitenbetrag		128 100,00

Nr	Stückzahl	Gegenstand	Preis für die Einheit	Gesamt-betrag
			₰	₰
		Uebertrag		128 100,00
8	2	Stück Obergerüste je 624 ebn Holz, 2600 qm Bohlenbelag und 7800 kg Eisen enthaltend vorzubauen und nach Vorschrift aufzustellen, sowie auch die erforderlichen Gleise mit fahrbaren Laufführern vorzubauen, einschl. aller Neben- u. Unterhaltungsarbeiten wie vor	38 600	77 200,00
9	2	mal ein Untergerüst (oder 1 mal jedes der beiden Untergerüste) mit allem Zubehör von einer Brückenöffnung in eine andere, auf dem Vorlande zu versetzen, einschl. aller Abbruchs-, Engiarungs-, Wiederherstellungs- und Nebenarbeiten, sowie auch der Unterhaltungsarbeiten wie vor	12 850	25 700,00
10	1	mal ein Untergerüst mit allem Zubehör in die zweite Brückenöffnung zu versetzen einschl. der Mehrlieferung an Holzern, wie dieselbe durch die größere Höhe des Untergerüsts nach Maßgabe des Stromquerschnitts und der Holzrechnung bedingt wird, wie vor	22 900	22 900,00
11	1	mal ein Untergerüst in die erste Stromöffnung zu versetzen, einschl. der Mehrlieferung an Holzern, wie sie nach Maßgabe des Stromquerschnitts und der Holzrechnung bedingt wird, und einschl. der Anlage einer Durchfahrts-Öffnung wie vor	27 500	27 500,00
12	4	mal ein Obergerüst mit allem Zubehör zu versetzen einschl. aller Abbruchs-, Engiarungs-, Wiederherstellungs- u. Nebenarbeiten wie vor	6 840	25 360,00
13	11,317	t Schwerförmige Theile und Güteisen-Theile zu 6 fahrbaren Antriebsbühnen wie unter Nr. 1 zu beschaffen, zu verarbeiten, aufzustellen und zweimal nach Vorschrift mit Bleimennige anzustreichen	500	5658,50
14	0,042	t Rothguththeile desgl. wie unter Nr. 12	3000	120,00
15	7,537	t Laufschienen für die Antriebsbühnen desgl. wie unter Nr. 12	300	2261,10
		Gesamt-Summe zu B. hierzu A.		314 805,60
				2 237 447,45
				2 552 253,05

Das wirkliche Gesamtgewicht der eisernen Ueberbauten, ausschl. der Besichtigungswagen, hat rund 7000 t betragen; die Kosten dafür beliefen sich auf 254 400 ₰. Danach stellte sich der durchschnittliche Preis für 1 Tonne Eisen einschl. aller Gerüste, Geräte und Nebenarbeiten auf 364 ₰. Auf 1 m Stützweite waren die Kosten — rund 3300 ₰.

Das Gewicht des Ueberbaues einer Öffnung ohne den Oberbau setzte sich zusammen wie folgt:

Hauptträger	797 t
Fahrbahn mit Riffblechbelag ausschließl. Schienen und Schwellen	289 t
Windverbände	56 t
Lager	20 t
zusammen	1162 t

oder 9 t auf 1 m Stützweite. (Schluß folgt.)

Die elastische Linie des Balkens.

Von Baurath Adolf Francke.

(Alle Rechte vorbehalten.)

In nachfolgender Darstellung möge ein Balken betrachtet werden, welcher von festen oder elastischen Einzellasten getragen wird. Der allgemein mit F bezeichnete Querschnitt des Balkens werde als symmetrisch zu der durch den Schwerpunkt des Querschnitts gezogenen Längsachse vorausgesetzt. Das Trägheitsmoment des Querschnitts in Bezug auf die durch den Schwerpunkt gezogene Wagerechte werde allgemein mit J und mit E das Elastizitätsmaß des Balkenmaterials bezeichnet. Dieser Balken möge belastet werden durch Einzellasten P ; sowie durch Streckenlasten p, q auf die Längeneinheit. So lange diese Streckenlasten p, q , wie wir zunächst lediglich der einfacheren Darstellung wegen voraussetzen wollen, ganze algebraische Functionen der Länge x vorstellen, ist auch die Gleichung der elastischen Durchbiegung y dargestellt als eine ganze geschlossene Function der Längen x , also in der allgemeinen Form:

$$1) \quad y = a_0 + a_1 x + a_2 x^2 + a_3 x^3 + \dots a_n x^n.$$

Hierin bedeutet:

$a_0 = y_0$ die Einsenkungstiefe,

$a_1 = \frac{dy_0}{dx_0} = q_0$ die Neigungstangente,

$-2a_2 EJ = -\frac{EJ d^2 y_0}{dx_0^2} = M_0$ das Biegemoment,

$6a_3 EJ = -\frac{EJ d^3 y_0}{dx_0^3} = Q_0$ die innere Querkraft,

$24a_4 EJ = \frac{EJ d^4 y_0}{dx_0^4} = p_0$ die Streckenbelastung,

$120a_5 EJ = \frac{EJ d^5 y_0}{dx_0^5} = \frac{dp_0}{dx_0}$ die Änderungsgröße der

Streckenbelastung p , also die Neigungstangente der die Streckenlast p darstellenden Curve,

$720a_6 EJ = \frac{EJ d^6 y_0}{dx_0^6} = p_0''$ die zweite Abgeleitete der

Streckenbelastung für die Stelle $x=0$.

Hierbei setzen wir bezüglich des Vorzeichens des Momentes M , der Querkraft Q und der Belastung p die in Abb. I gegebene Darstellung fest.

Schreibt man die Gleichung I in der allgemein und bedingungslos gleichwertigen, von der Schreibweise der Gleichung I lediglich durch anderweite Gruppierung der Unbestimmten unterschiedenen Form:

$$1a) \quad y = b_0 + b_1 (x-l) + b_2 (x-l)^2 + \dots b_n (x-l)^n,$$

so bedeuten die Unbestimmten b dieser Gleichung die entsprechenden Werthe der Einsenkung, der Neigungstangente usw. für die Stelle $x=l$. Zugleich ist hierbei der an sich selbstverständliche Satz nützlich, daß nämlich die Gleichung für y eindeutig gegeben ist, sobald als für irgend eine Stelle die sämtlichen Werthe der elastischen Verhältnisse, $a_0 \dots a_n$ oder $b_0 \dots b_n$, gegeben sind.

Uebrigst darf nun, wo Unstetigkeiten auftreten, also insbesondere dort, wo entweder eine neue Einzellast P oder ein Stützdruck A auftritt, oder wo ein neues äußeres Drehmoment

angreift, sowie auch dort, wo das Trägheitsmoment J eine un stetige Aenderung erfährt, oder wo die Streckenbelastung p oder deren Abgeleitete sich un stetig ändern, erleidet auch die Gleichung der elastischen Biegelinie des Balkens eine un stetige Aenderung, und der durch un stetige äußere Kräfte beanspruchte Balken ist daher bezüglich der Gültigkeit der einzelnen analytischen Formeln der elastischen Verhältnisse in einzelne Strecken getheilt, deren Begrenzungen eben durch den Ort der Stetigkeitsunterbrechungen bestimmt sind.

Das allgemein übliche Verfahren, nämlich die analytischen Gleichungen der elastischen Verbiegungen und der zugehörigen inneren elastischen Kräfte für die einzelnen Strecken aus den für je die einzelnen Strecken gültigen Differentialgleichungen heraus je für sich abzuleiten und alsdann die jeweilig vorliegende Aufgabe durch nachträgliche Bestimmung der Integrationsconstante der Grenzen der einzelnen Strecken festzusetzen, führt meist zu sehr weitläufigen Rechnungen, so zwar, daß in vielen Fällen die praktische Ausführbarkeit an der Schwierigkeit der Durchführung einer durchsichtigen und übersichtlichen Rechnung scheitert. Zum Zwecke der Erzielung einfacher und namentlich übersichtlicher Rechnungsformen empfiehlt sich das entgegengesetzte Verfahren, nämlich die nachträgliche Bestimmung von Integrationsconstanten an den Grenzen der einzelnen Strecken so weit irgend thunlich zu vermeiden, also die Nothwendigkeit der Bestimmung solcher Festwerthe durch vorherige Wahl einer zweckmäßigen Form der analytischen Gleichungen nach Möglichkeit auszuschließen. Dieses ist dadurch erreichbar, daß die Abhängigkeit, in welcher je zwei analytische Formeln der elastischen Verhältnisse zweier Nachbarstrecken stehen, von vorn herein in der Form der analytischen Formeln zum Ausdruck gebracht wird, und der Balken mit seinen sämtlichen Belastungen und inneren Kräfte als etwas gegebenes Einheitsstück aufgefaßt wird, so zwar, daß dieser ursprünglichen einheitlichen Auffassung des tragenden Balkens auch unvermittelt eine ursprüngliche einheitliche analytische Auffassung und Darstellung der gesamten Verhältnisse entspricht.

Allgemeine Darstellung der einheitlichen analytischen Auffassung.

Werden die einzelnen Strecken, welche also durch irgend welche Stetigkeitsunterbrechungen abgegrenzt und geschnitten sind, durch die Zeichen I, II, III gekennzeichnet, wird die die elastische Durchbiegung darstellende, an den Unstetigkeitspunkten sprunghaft sich ändernde Function y dementsprechend für die einzelnen Strecken mit $y = y_I, y_{II}, y_{III}$ dargestellt, so sind, wie bekannt, je zwei Gleichungen zweier Nachbarstrecken, z. B. also die Gleichungen: $y = y_I, y = y_{II}$ dem Zwange unterworfen, daß sie im gemeinsamen Grenzpunkte ihrer Gültigkeit widerspruchsfrei sein müssen. Nach dem bisher üblichen allgemeinen Verfahren wird die Erfüllung dieses Zwanges erreicht durch Aufstellung der besonderen bezüglichen Bedingungen.

Nach der hier zur Erörterung und Darstellung kommenden einfacheren Rechnungsform wird die Erfüllung dieses Zwanges erreicht von vorn herein durch einfache allgemeine Festsetzung

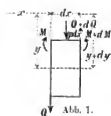


Abb. 1.

des Gleichungsunterschiedes: $\Delta y = y_{II} - y_I$, welcher der Unstetigkeit des Grenzpunktes entspricht, und die Gesamtheit aller einzelnen Gleichungen y wird dementsprechend einheitlich als eine bestimmte Gleichungsfolge aufgefaßt, so zwar, daß der auf einer bestimmten, vor dem Unstetigkeitspunkte belegenen Strecke gültigen Gleichung y stets lediglich ein bestimmtes Gleichungsmitglied Δy hinzuzusetzen ist, um die für die nächste, dem Unstetigkeitspunkte folgende Strecke gültige Gleichung zu erhalten. Überschaubar man alsdann den Balken mit seinen Kräften von einem Ende bis zum andern, so entspricht jeder Unstetigkeit in dieser bildlichen Anschauung auch in der analytischen Anschauung je ein bestimmter, unvermittelt niederschreibender, unstetiger Sprung der analytischen Gleichung der elastischen Verhältnisse.

Weil dieses Rechnungsverfahren den hohen Vortheil bietet, daß nie mehr unbekannte, behufs Lösung der Aufgabe rechnerisch zu bestimmende Größen in die Erscheinung treten, als unvermeidlich ist, so führt dasselbe zur höchstmöglichen Einfachheit der Rechnungsgestaltung. Weil aber hierbei jeder Unstetigkeit, also z. B. jeder äußeren Einzelkraft, eindeutig ein bestimmtes, für sich augenscheinlich gehaltenes, analytisches Gleichungsmitglied entspricht, so bewahrt diese Rechnungsform die höchstmögliche Durchsichtigkeit und rechnerische Beweglichkeit.

Wir erörtern das Wesen dieser einheitlichen Rechnungsform zunächst noch etwas näher bei der Betrachtung des Balkens mit unveränderlichem Trägheitsmoment.

Der Balken mit unveränderlichem Trägheitsmoment.

Ist J unverändert, so gilt die bekannte Grundgleichung: $EJ \frac{d^4 y}{dx^4} = p$, und es erleiden die Unbestimmten der nach Gleichung I oder Ia die elastische Durchbiegung y darstellenden Gleichung nur dann eine Aenderung, wenn irgendwelche äußere Unstetigkeit in irgendwelchem Punkte $x = l$ auftritt. Werden die Abscissen x in stets bestimmter Richtung, also z. B. von links nach rechts positiv gerechnet, werden sämtliche Gleichungen y auf einen gemeinsamen Ursprung bezogen, tritt im Punkte $x = l$ eine Stetigkeitsunterbrechung ein, so steht die analytische Gleichung der elastischen Verhältnisse der vor dem Punkte $x = l$ liegenden Strecke $y = y_I$ zu der für die nachfolgende Strecke gültigen Gleichung: $y = y_{II}$ stets in einem einfachen, sofort und unvermittelt darstellbaren Zusammenhange.

Ist die Stetigkeitsunterbrechung bewirkt durch eine von oben nach unten wirkende Einzellast P , so ist der Gleichung $y = y_I$ noch das Glied $\Delta y = + \frac{P(x-l)^3}{6EJ}$ auf der rechten

Seite hinzuzufügen, um in: $y = y_{II} = y_I + \frac{P(x-l)^3}{6EJ}$ die auf den nämlichen Coordinatensprung bezogene Gleichung für die nachfolgende Strecke zu erhalten.

Die Richtigkeit dieser Rechnungsregel ist augenscheinlich, wenn die Gleichungen y_I, y_{II} in den Formen:

$$y = y_I = b_0 + b_1(x-l) + b_2(x-l)^2 + b_3(x-l)^3 + \dots + b_n(x-l)^n \\ y = y_{II} = c_0 + c_1(x-l) + c_2(x-l)^2 + c_3(x-l)^3 + \dots + c_n(x-l)^n$$

$$\Delta y = y_{II} - y_I = (c_0 - b_0) + (c_1 - b_1)(x-l) + (c_2 - b_2)(x-l)^2 + (c_3 - b_3)(x-l)^3 + \dots + (c_n - b_n)(x-l)^n$$

Weil eben die Gleichungen dem Zwange unterworfen sind, daß sie im Punkte $x = l$, bezüglich der Höhenlage, der Neigung, des Momentes, der Belastungsverhältnisse p widerspruchsfrei gleiche Werthe liefern müssen, so findet statt:

$$0 = c_0 - b_0, 0 = c_1 - b_1, 0 = c_2 - b_2, 0 = c_3 - b_3.$$

Weil aber nach der Voraussetzung im Punkte $x = l$ die Querkraft Q einen unstetigen Sprung um das Maß $+P$ macht, so ist:

$$c_2 - b_2 = + \frac{P}{6EJ}.$$

Tritt eine von unten nach oben wirkende Einzelkraft, also etwa ein Stützdruck A auf, so ist, weil eben lediglich die Querkraft unstetig springt um das Maß $-A$, während die sämtlichen übrigen Verhältnisse unverändert bleiben, der Gleichung:

$$y = y_I \text{ das Glied: } \Delta y = - \frac{A(x-l)^3}{6EJ} \text{ auf der rechten Seite}$$

zuzusetzen, um in: $y = y_{II} = y_I - \frac{A(x-l)^3}{6EJ}$ die Gleichung für die folgende Strecke zu erhalten.

Tritt ein äußeres Drehmoment M , also etwa bei einem auf eine feste oder elastische Stütze unveränderlich oder elastisch veränderlich aufgeschraubten Balken an der Stelle $x = l$ neu von außen hinzu, so sind in der Gleichungsdifferenz:

$$\Delta y = y_{II} - y_I = (c_0 - b_0) + (c_1 - b_1)(x-l) + (c_2 - b_2)(x-l)^2 + (c_3 - b_3)(x-l)^3 + \dots + (c_n - b_n)(x-l)^n$$

alle Größen $(c_0 - b_0), (c_1 - b_1), (c_2 - b_2)$ gleich Null mit Ausnahme der Größe $(c_3 - b_3)$, welche, weil das innere Moment den unstetigen Sprung M macht, den Werth annimmt: $(c_3 - b_3) = - \frac{M}{2EJ}$,

und also ist der Gleichung: $y = y_I$ das Glied: $\Delta y = - \frac{M(x-l)^2}{2EJ}$ auf der rechten Seite hinzuzufügen, um in der Gleichung: $y = y_{II} = y_I - \frac{M(x-l)^2}{2EJ}$ die Gleichung für die dem Unstetigkeitspunkte $x = l$ folgende Strecke zu erhalten.

Macht die Größe der Streckenlast p einen unstetigen Sprung um das Maß a , so macht die Gleichung y einen Sprung um das Maß: $\Delta y = \frac{a(x-l)^1}{24EJ}$.

Macht die m^{te} Abgeleitete der Streckenbelastung darstellenden Function p einen Sprung um das Maß a , so macht die Gleichung y einen Sprung um das Maß: $\Delta y = \frac{a(x-l)^{m+4}}{EJ(m+4)!}$, und es kann allgemein gesagt werden:

Einer unstetigen Aenderung der äußeren Angriffskräfte an der Stelle $x = l$ um das Maß: $\left[\frac{d^m y}{dx^m} \right]_{x=l} = b$, entspricht ein-

deutig eine unstetige Aenderung der Gleichung $y = y_I$ in die Gleichung: $y = y_{II} = y_I + \frac{b(x-l)^n}{n!}$, weil eben die beiden

Gleichungen ihrer Form nach die an sie zu stellenden Bedingungen erfüllen, daß nämlich an dem Grenzpunkt $x = l$ ihrer Gültigkeit die je beiden für y und alle Abgeleiteten von y aus den beiden verschiedenen Gleichungen fließenden Werthe, mit alleiniger Ausnahme des einen nach der Voraussetzung sprunghaft sich ändernden Werthes $\frac{d^m y}{dx^m}$, die nämlichen sind, während eben $\frac{d^m y}{dx^m}$ an der Stelle $x = l$ den entsprechenden unstetigen Sprung um das Maß b macht.

Wir führen als Beispiel den in Abb. 2 dargestellten, auf den beiden festen Endstützen A_0 , A_1 frei aufliegenden Balken vor. Derselbe hat bezüglich der beispielsweise gewählten Belastung, ausserhalb seiner beiden Endstützen, im ganzen sieben, durch die Stellen $x = l_1, l_2, \dots, l_7$ gekennzeichnete Steigkeitsunterbrechungen. Es sind daher, um die Frage der elastischen Durchbiegung und der übrigen elastischen Verhältnisse zu lösen, im ganzen acht verschiedene Gleichungen für y und deren Abgeleitete rechnerisch festzustellen.

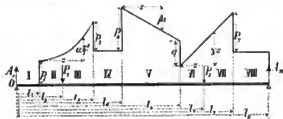


Abb. 2.

Die sofort und unvermittelt niederzuschreibende fortlaufende Gleichung, in welcher die Grenzen der Gültigkeit je durch ein Komma gekennzeichnet sind.

$$1) EJy = EJq_0 x - \frac{A_0 x^3}{6} + \frac{p_1 (x - l_1)^4}{24} + \frac{a (x - l_1)^6}{720}, \quad \text{I}$$

$$+ \frac{p_1 (x - l_1)^3}{6} - \frac{p_2 (x - l_2)^4}{24} - \frac{a (l_2 - l_1) (x - l_2)^5}{120} - \frac{a (x - l_2)^6}{720}, \quad \text{II}$$

$$+ \frac{p_1 (x - l_1)^4}{24} - \frac{\beta (x - l_2)^5}{120} - \frac{q (x - l_2)^4}{24} + \frac{(\beta + \gamma) (x - l_2)^5}{120}, \quad \text{VI}$$

$$+ \frac{p_2 (x - l_2)^3}{6} - \frac{p_2 (x - l_2)^4}{24} - \frac{\gamma (x - l_2)^5}{120}, \quad \text{VII}$$

umfasst diese sämtlichen acht Gleichungen mit den beiden zunächst unbekannten Größen q_0 , A_0 . Diese beiden Größen q_0 , A_0 sind jedoch sofort bestimmt durch die Bemerkung, dass am andern Ende des Balkens, also für $x = l_7$, Senkung und Biegemoment, also y und $\frac{d^2 y}{dx^2} = 0$ sein müssen.

Für die fünfte, zwischen $x = l_4$ und $x = l_5$ gelegene Strecke gilt also beispielsweise die Gleichung:

$$EJy = EJq_5 x - \frac{A_0 x^3}{6} + \frac{p_1 (x - l_1)^4}{24} + \frac{a (x - l_1)^6}{720} + \frac{p_1 (x - l_1)^3}{6} - \frac{p_2 (x - l_2)^4}{24} - \frac{a (l_2 - l_1) (x - l_2)^5}{120} - \frac{a (x - l_2)^6}{720} + \frac{p_1 (x - l_1)^4}{24} - \frac{\beta (x - l_2)^5}{120} - \frac{q (x - l_2)^4}{24} + \frac{(\beta + \gamma) (x - l_2)^5}{120},$$

und um aus dieser Gleichung zu der für die folgende sechste Strecke gültigen Gleichung überzugehen, ist auf der rechten Seite das Glied:

$$J [EJy] = - \frac{q (x - l_4)^4}{24} + \frac{(\beta + \gamma) (x - l_4)^5}{120}$$

hinzuzusetzen, weil im Unstetigkeitspunkte $x = l_4$ die Streckenlast um das Maass q unstetig springweise abnimmt. die erste Abgeleitete aber der Streckenlast, Tangente der die Streckenlast darstellenden Curve, springweise um das Maass $\beta + \gamma$ zunimmt.

Wenn in den Punkten $x = l_2$, $x = l_4$ keine Lasten, sondern Stützdrücke aufgriffen, so wären in der Gleichung 1) die Zeichen $+ p_1$, $+ p_2$ durch die Zeichen $- A_2$, $- A_4$ zu ersetzen, wenn mit A_1 , A_2 die zunächst der Größe nach unbekannten Auflagedrücke bezeichnet werden.

Wären diese beiden mittleren Stützen feste Stützen, so wäre die Größe von A_1 und A_2 bestimmt durch die Bedingung: für $x = l_2$, sowie für $x = l_4$, ist $y = 0$.

Wären diese beiden mittleren Stützen elastische Stützen, bezeichnet dementsprechend ψ_1 den elastischen Widerstand der ersten, ψ_2 den elastischen Widerstand der zweiten Mittelstütze bei der Einsenkung 1, so würden die Bedingungsgleichungen gelten:

$$A_1 = \psi_1 y_2 = l_1$$

$$A_2 = \psi_2 y_4 = l_2$$

Der Balken mit springweise veränderlichem Trägheitsmoment.

Macht das Trägheitsmoment J an der Stelle $x = l$ einen treppenförmigen Sprung um das Maass $J = J_2 - J_1$, so macht die für die Strecke vor der Stelle $x = l$ gültige Gleichung $y = y_1$ einen Sprung um das Glied:

$$- \frac{J}{J_2} \left[\frac{(d^4 y_1)}{(dx_1^4)} \frac{(x - l)^2}{2} + \left(\frac{d^3 y_1}{dx_1^3} \right) \frac{(x - l)^3}{6} + \dots + \left(\frac{d^n y_1}{dx_1^n} \right) \frac{(x - l)^n}{n!} \right]$$

$$= - \frac{J}{J_2} \sum_{n=2}^{\infty} \left[y_1^{(n)} \frac{(x - l)^n}{n!} \right] \quad n = 2 \text{ bis } \infty$$

um in der Gleichung:

$$2) \quad y = y_n = y_1 - \frac{J}{J_2} \sum_{n=2}^{\infty} \left[y_1^{(n)} \frac{(x - l)^n}{n!} \right] \quad n = 2 \text{ bis } \infty$$

die gültige Gleichung für die der Stelle $x = l$ folgende Strecke darzustellen. Denn die beiden Gleichungen: $y = y_1$, $y = y_n$ erfüllen ihrer Form nach die für ihren gemeinsamen Gültigkeitspunkt $x = l$ an sie zu stellenden Bedingungen, dass nämlich für $x = l$ die beiden aus den verschiedenen Gleichungen: $y = y_1$, $y = y_n$ fließenden Werthe von y und $\frac{dy}{dx}$ die nämlichen sein müssen, während die aus beiden Gleichungen fließenden Werthe für die sämtlichen übrigen Abgeleiteten von y sich umgekehrt verhalten müssen wie die zugehörigen Trägheitsmomente, indem für diese Abgeleiteten für $x = l$ die Bedingung gilt:

$$EJ_1 \frac{d^m y_1}{dx_1^m} = EJ_2 \frac{d^m y_n}{dx_2^m}$$

Aus: $y_n = y_1 - \frac{J}{J_2} \sum_{n=2}^{\infty} \left[y_1^{(n)} \frac{(x - l)^n}{n!} \right]$ folgt aber durch

mache Differentiation:

$$\frac{d^m y_n}{dx_2^m} - \frac{d^m y_1}{dx_1^m} - \frac{J}{J_2} \frac{d^m y_1}{dx_1^m} = \frac{d^m y_1}{dx_1^m} \left(1 - \frac{J}{J_2} \right) = \frac{d^m y_1}{dx_1^m} \frac{J_1}{J_2}$$

Will man in Gleichung 2) die statische Bedeutung der Zeichen $y_1^{(n)}$ augenscheinlich erhalten, so kann man mit Bezug auf die bekannten Beziehungen:

$$EJ \frac{d^2 y}{dx^2} = -M, \quad EJ \frac{d^3 y}{dx^3} = Q, \quad EJ \frac{d^4 y}{dx^4} = p,$$

$$EJ \frac{d^2 y}{dx^2} = p^1, \quad EJ \frac{d^3 y}{dx^3} = \frac{d^2 p}{dx^2} = p^{11}$$

dieselbe schreiben:

$$2a) \quad y = y_n = y_1 - \frac{J}{EJ_1 J_2} \left\{ - \frac{M (x - l)^2}{2} + \frac{Q (x - l)^3}{6} + \frac{p (x - l)^4}{4!} + \dots + \frac{p^{(m)} (x - l)^{m+1}}{(m+1)!} \right\}$$

wenn mit M , Q , p , $p^{(m)}$, Moment, Querkraft, Streckenlast, Abgeleitete der die Streckenlast darstellenden Function an der Stelle $x = l$ bezeichnet wird.

Das hier angegebene Rechnungsfahren wird rechnerisch weitläufig, wenn p eine ganze algebraische Function hohen Grades von x darstellt, weil alsdann die Anzahl der in Betracht zu ziehenden Werthe $p_1, p_1', p_1'', \dots, p_1^{(n)}$, für die Stelle $x=l$, so groß wird, daß der Vortheil der einfachen Bestimmung dieser Werthe durch die Anzahl dieser Werthe in den Schatten gestellt wird. Das Verfahren wird rechnerisch undurchführbar, wenn p keine ganze algebraische Function von x darstellt. Für diesen Fall ist daher das folgende, der mathematischen Form nach sehr einfache Rechnungsfahren zur Anwendung zu bringen.

Stellt $EJ_1 y = f(x)$ die Gleichung der elastischen Linie vor dem an der Stelle $x=l$ stattfindenden Sprung $J = J_2 - J_1$ des Trägheitsmomentes dar, so stellt:

$$EJ_2 y = f(x) + \int_{J_1}^J [f(l) + f'(l)(x-l)]$$

die Gleichung der elastischen Linie auf der Strecke nach dem Sprunge dar. Die Richtigkeit dieser Ueberführung der einen Gleichung in die andere folgt aus der Form der Gleichungen.

Schaut man die erste, vor dem Punkte $x=l$ gültige Gleichung für y an in der bei ganzen algebraischen Functionen geschlossen, in anderem Falle nicht geschlossen Schreibweise:

$$0 = [-y + y_1 + y_1'(x-l) + \frac{1}{2}y_1''(x-l)^2 + \frac{1}{6}y_1'''(x-l)^3 + \dots],$$

so kann man dieselbe überführen in die zweite, nach dem Punkte $x=l$ gültige Gleichung entweder durch Vervielfältigung der zweiten Klammergröße mit: $\frac{J_2}{J_1} = \frac{J_2 - J}{J_2} = 1 - \frac{J}{J_2}$, und man erhält die vordem angegebene Art der Ueberführung, bei welcher der Gleichung y_1 das Glied:

$$-\frac{J}{J_2} [y_1''(x-l)^2 + y_1'''(x-l)^3 + \dots] = -\frac{J}{J_2} \sum_{n=2}^{\infty} \frac{y_1^{(n)}(x-l)^n}{n!}$$

auf der rechten Seite hinzuzufügen ist.

Mit demselben Erfolge kann man die erste Klammergröße mit: $\frac{J_2}{J_1} = 1 + \frac{J}{J_1}$ vervielfältigen und man erhält die zweite mögliche, soeben ausgegebene Art der Ueberführung der einen Gleichung in die zweite.

Diese zweite Art der Ueberführung kann auch in der Form geschrieben werden:

$$y_1 = F(x) \\ y_2 = \frac{J_1}{J_2} F(x) + \frac{J}{J_2} [F(l) + F'(l)(x-l)].$$

Die Stetigkeitsunterbrechung durch Scharniere.

Ist eine Stetigkeitsunterbrechung durch Anlage eines Scharniers im Balken an der Stelle $x=l$ hervorgerufen, so ist der auf der Strecke vor dem Punkte $x=l$ gültigen Formel der elastischen Biegung $y_1 = f(x)$ das Glied $\mu(x-l)$ auf der rechten Seite hinzuzufügen, um in: $y_2 = f(x) + \mu(x-l)$ die Gleichung für die Durchbiegung auf der dem Punkte $x=l$ folgenden Strecke zu erhalten. Hierin bedeutet μ einen zunächst unbekannten Werth, nämlich den Unterschied der Neigungstangenten der beiden durch das Scharnier verbundenen Balkenenden.

Stellt man sich die beiden Gleichungen y_1, y_2 im Geiste in der Schreibweise vor:

$$y_1 = a_0 + a_1(x-l) + a_2(x-l)^2 + \dots + a_n(x-l)^n, \\ y_2 = b_0 + b_1(x-l) + b_2(x-l)^2 + \dots + b_n(x-l)^n,$$

so folgt, weil für die Gleichungen der Zwang der widerspruchsfreien Uebereinstimmung für den Punkt $x=l$ besteht, aus dieser Form der Gleichungen, daß stattfinden muß:

$$a_0 = b_0, a_1 = b_1 = 0, a_2 = b_2, \dots, a_n = b_n.$$

Alle entsprechenden Werthe a, b , mit Ausnahme der beiden Werthe a_1, b_1 sind einander gleich, und also geht y_1 über in y_2 durch Hinzufügen des Gliedes

$$y_2 - y_1 = (b_1 - a_1)(x-l) = \mu(x-l).$$

Das Zusammenfallen verschiedener Ursachen der Unstetigkeit an einem und demselben Punkte.

Fallen in nämlichen Punkte $x=l$ mehrere verschiedene Ursachen der Stetigkeitsunterbrechung der Gleichung der elastischen Linie zusammen, findet beispielsweise die Anlage eines Scharniers, der Sprung des Trägheitsmomentes, Auftreten einer gesonderten Einzelast, Sprung in den Verhältnissen der Streckenlast im gleichen Punkte statt, so sind die einzelnen Ursachen, jede für sich und nach einander, zu berücksichtigen. Die Reihenfolge, in welcher dieses geschieht, ist gleichgültig.

Denn werden die verschiedenen Einzelsachen zunächst nicht zusammen im Punkte $x=l$ auftretend gedacht, sondern eine einzige, aber beliebige im Punkte $x=l$, eine zweite beliebige im Punkte $x=l+dl$, eine dritte beliebige im Punkte $x=l+2dl$, so fallen alle Ursachen, bei beliebiger Gruppierung der Reihenfolge derselben, für unendlich kleine Werthe dl im nämlichen Punkte $x=l$ zusammen.

Beispiel: Der in Abb. 3 dargestellte, an beiden Enden wagrecht unveränderlich eingemauerte Balken werde belastet auf der Strecke I durch die Streckenlast: $p = a \cos mx = \frac{a}{2}(e^{mx} + e^{-mx})$.

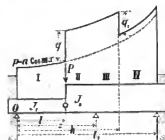


Abb. 3.

auf der Strecke II und III durch die Streckenlast: $p - q + a \cos mx$, auf der Strecke IV durch die Streckenlast: $p - q - q_1 + a \cos mx$, alle Gleichungen bezogen auf 0 als Ursprung, und gleichzeitig sei am Ende der Strecke I ein Scharnier angebracht, sowie ein Sprung:

$J = J_2 - J_1$ des Trägheitsmomentes und eine Einzelast P vorhanden. Außerdem sei der Balken im Punkte $x=l$ elastisch gestützt, und betrage der elastische Stützwiderstand den Werth ϕ bei der Einsenkung 1.

Wir beziehen alle Gleichungen auf den festen linksseitigen Endpunkt 0 des Trägers als Ursprung der Coordinaten. Da für $x=0$ stattfindet $y=0, \frac{dy}{dx}=0$, so ist die Gleichung für die erste Strecke für die elastische Durchbiegung y_1 von der allgemeinen Form:

$$EJ_1 y = \frac{a}{m^4} [\cos mx - 1] + ax^2 + \gamma x^3 = f(x),$$

worin lediglich a, γ zunächst unbekannte Zahlen sind.

Die Gleichungen für die zweite, dritte, vierte Strecke lauten:

$$EJ_2 y = f(x) + \int_1^x \left[f(t) + (x-t)f'(t) \right] + \frac{P(x-t)^2}{6} + \\ + \frac{q(x-t)^4}{24} + r(x-t) - \frac{w}{6} \left(\frac{x-t}{6} \right)^3 - q_1 \frac{(x-t)^4}{24}$$

mit den drei vorläufig unbekannten Zahlen α , γ , r , während die Senkung y , an der elastischen Mittelstütze als Ausdruck dieser drei Zahlen α , γ , r gegeben ist durch eben die Bedingung, daß für $x=2$ stattdessen $y=g_2^2$.

Diese drei Zahlen α , γ , r lassen sich jedoch sofort bestimmen durch die Bemerkung, daß für $x=l$ das Moment $=0$, für $x=l_1$ die Senkung und die Neigungstangente $=0$ ist, also durch die Bedingungsbedingungen:

$$f'(l) = 0, \\ EJ_2 y_{x=l} = 0, \\ \frac{dy}{dx} = 0.$$

Der Widerstand der Stützen gegen Drehung der Träger.

In der Praxis herrscht die Geplagenheit, den auf Einzelstützen ruhenden Balken, entweder, wenn nämlich keine oder eine vergleichsweise lose Verknüpfung von Träger und Stütze vorhanden ist, deren Wirkung in Bezug auf Drehung des Trägers gering angeschlagen wird, als vollständig freiliegend zu betrachten und dementsprechend den Widerstand, den die Stütze einem Drehen des Trägers etwa entgegensetzen könnte, $=0$ zu setzen, oder es wird, wenn nämlich die Verbindung von Träger und Stütze ein Drehen des Trägers augenscheinlich nicht ohne weiteres und nicht ohne ins Gewicht fallenden Widerstand gestattet, der Träger als unveränderlich in der Richtung seiner elastischen Linie auf der Stütze angesehen.

Die erste Anschauung des freiliegenden Balkens bedingt für den Stützpunkt $x=l$ bezüglich der Gleichung der elastischen Linie als Ausdruck dieser Auffassung die gleichzeitige Erfüllung der Bedingungen:

1. $\frac{dy}{dx} =$ veränderlich, d. h. eine Function der jeweiligen Belastung des Balkens,
2. das vom Balken auf die Stütze (oder umgekehrt) ausgeübte Drehmoment: M_l ist $=0$.

Die zweite Anschauung des völlig unveränderlich eingespannten Balkens bedingt als mathematischen Ausdruck die Erfüllung der Bedingungen:

1. $\frac{dy}{dx} =$ unverändert, also insbesondere unabhängig von der jeweiligen Belastung des Balkens,
2. $M_l =$ veränderlich, d. h. eine solche Function der jeweiligen Balkenbelastung, daß die Bedingung $\frac{dy}{dx} =$ unverändert stets erfüllt bleibt.

Beide Anschauungsweisen sind jedoch lediglich als äußerste Grenzfälle zu betrachten, und namentlich wird die zweite Anschauung des völlig unveränderlich bezüglich der Richtung der elastischen Linie auf der Stütze gebundenen Balkens in den seltensten Fällen in so ausreichendem Maße erfüllt sein, daß die Berechnung der elastischen Verhältnisse nach Maßgabe der dieser Anschauung entsprechenden mathematischen Bedingungen ohne erhebliche Abweichung von der Wirklichkeit zulässig erscheint.

Die praktischen Techniker vermeiden daher vielfach die Berechnung nach dem Grundsatz der festen Einmauerung und berechnen auch den auf den Stützen in seiner Bewegung gebundenen Balken nach dem Grundsatz des freien Auflagerns. Hierbei wird jedoch der Natur der Sache nach ein meist nicht nachweisbarer Fehler gegen die Wirklichkeit eintreten in entgegengesetzter Richtung, weil eben der Balken ein in seiner Bewegung gebundener ist und als solcher berechnet werden muß.

Fast immer, wenn nicht etwa durch besondere Constructionen und Anordnungen ein anderer Bindungszustand herbeigeführt wurde, ist die Stützenverbindung der nicht völlig frei beweglichen Balken in dem Sinne als elastische zu betrachten, daß das hinzutretende äußere Biegemoment m seiner Größe nach dem tatsächlich eintretenden Drehwinkel entspricht.

Beispielsweise ist der durch Eisenschrauben auf eine feste Stütze aufgeschraubte Balken in diesem Sinne elastisch gebunden. Führt der Balken auf der Stütze elastische Biegungen aus, so führen die Schrauben elastische Dehnungen aus. Hierbei tritt ein Widerstand gegen Drehung auf, welcher bei dieser sowie jeder ähnlichen elastischen Bindung des Balkens mit Bezug auf die tatsächliche Kleinheit der elastischen Bewegungen stets im geraden Verhältnisse zum Drehwinkel steht, während der Drehungssinn dieses äußeren von der Stütze auf den Balken ausgeübten Momentes dem Sinn der elastischen Drehung entgegengesetzt ist. Weil aber bei den kleinen Veränderungen Winkel und Tangente vertauschbare Zahlen darstellen, so steht der elastische Widerstand m im geraden Verhältnisse zur Veränderung der Neigungstangente der elastischen Linie des Balkens am Punkte der Stütze. War daher die Lage des Balkens auf der Stütze vor der Belastung eine wagerechte, so wirkt nach der Belastung auf den Balken ein äußeres Drehmoment $m_l = +w \frac{dy}{dx_l}$, worin $\frac{dy}{dx_l}$ die tatsächlich eintretende Neigung,

w aber den rechnungs- oder erfahrungsmäßigen Werth des elastischen Drehwiderstandes bei der Verdrehung 1, oder damit gleichbedeutend den zehntausendfachen Werth des bei einem

Verdrehungswinkel $\varphi = \frac{1}{10000}$ tatsächlich auftretenden Drehungswiderstandes bedeutet. Man hat daher die Gleichungsfolge

der elastischen Senkung y das Glied $+\frac{w}{EJ} \frac{dy}{dx_l} \frac{(x-l)^2}{2}$ an der entsprechenden Stelle für die Stützenlage $x=l$ einzufügen, weil das innere Drehmoment M_l auf der Stütze einen unsteiligen Sprung um das Maß $M_2 - M_1 = -m_l = -w \frac{dy}{dx_l}$ macht.

Die an andere Träger genieteten Eisenträger, also insbesondere die Querträger und Zwischenlängsträger eiserner Brücken, sind fast ausnahmslos in ausgeprobenster Weise als Träger mit elastischen End- und Mittelstützen zu betrachten.

Ist beispielsweise in der Mitte eines auf zwei festen Endstützen gelagerten Trägers vom Torsionsträgheitsmoment T und von der Länge $2h$ ein zweiter kleinerer Träger vom Trägheitsmoment J und der Länge a consolatartig angeheftet, so ist die elastische Bindung des Trägers fest bestimmt durch die Gleichung: $w = \frac{ET}{h}$, wenn der größere Träger an den Auflagern in genügender Weise gegen Torsionswirkungen gesichert ist.

Trägt der kleine Träger am Ende eine Last P , wird die Befestigungsstelle desselben als Ursprung der Abscissen x gewählt, so lautet die Gleichung der elastischen Verbiegung:

$$EJy = EJq_0x + \frac{ET}{h} q_0 \frac{x^2}{2} - \frac{Px^3}{6},$$

und die Anfangstangente q_0 ist bestimmt durch die Bedingung $\frac{dy}{dx} = 0$ für $x = a$ zu: $q_0 = \frac{Pah}{ET}$, und mithin ist $EJy = \frac{h a J}{T} x + \frac{a x^2}{2} - \frac{x^3}{6}$. Stellte aber der kleine Träger einen symmetrisch belasteten Querträger der Länge $2l$ vor, so wäre

$$EJy = EJq_0x + \frac{ET}{h} q_0 \frac{x^2}{2} - \frac{Px^3}{6} + \frac{P(x-a)^3}{6}$$

die Gleichung der elastischen Linie auf der Strecke $x = a$ bis $x = 2l - a$, und q_0 wäre zu bestimmen aus der Gleichung:

$$0 = EJq_0 + \frac{ETq_0l}{h} - \frac{Pl^2}{2} + \frac{P(l-a)^2}{2}.$$

In ganz ähnlicher Weise ist das System durchlaufener Zwischensträger in den Stützpunkten, nämlich den Knotenpunkten der Quer- und Längsträger, elastisch gebunden.

Die mit eisernen Querschwellen fest verbundene Schiene ist ebenfalls als ein in ausgesprochener Weise elastisch gegen Drehung auf den Stützen gebundener Balken zu betrachten, indem die als Einzelstütze wirkende Querschwellen der durch eine Last erzeugten elastischen Bewegung der Schiene keineswegs lediglich lotrechten Widerstand, sondern ebensowohl elastischen Widerstand gegen Drehung entgegenstellt.

Das anschauliche Bild eines durch Drehung auf den Einzelstützen elastisch gebundenen Balkens erhält man durch die Betrachtung eines auf Einzelstützen schwimmenden Balkens. Ist der Balken mit der Stütze fest und unveränderlich verbunden, ist die Stütze ein stabil schwimmender Körper vom Gewicht Q , dessen Metacentrum um das Maß μ höher liegt als dessen Schwerpunkt, so wird der elastischen Drehung des Balkens über der Stütze ein elastischer Momentenwiderstand $m = \mu Q q$ entgegengestellt, wenn q , wie bisher, die elastische Drehung bezeichnet.

Stellt Abb. 4 einen auf beispielsweise vier schwimmenden Pontons verschiedener Größe und Tiefe ruhenden, mit diesen Pontons fest und unveränderlich verbundenen Balken vom Trägheitsmoment J dar, ist η_1, η_2, η_3 je der elastische lotrechte Auftrieb eines Pontons bei der Einsenkung 1, also z. B. η (in kg und m) = 1000 ρ , wenn f den Pontonquerschnitt in der Wasserlinie bezeichnet, ist $\omega_1 = \mu_1 Q_1$, $\omega_2 = \mu_2 Q_2$ usw. je der elastische Drehwiderstand eines Pontons beim Drehungswinkel $q = 1$, so wird die elastische Linie dieses Balkens, welche durch

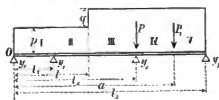


Abb. 4.

Aufbringen der in Abb. 4 beispielsweise gewählten Belastung erzeugt wird, für die sämtlichen in Betracht kommenden verschiedenen Strecken dargestellt durch die, sofort und unvermittelt niederschreibende, fortlaufende Gleichung:

$$EJy = EJy_0 + EJq_0x + \omega_0 q_0 \frac{x^2}{2} - \eta_0 y_0 \frac{x^3}{6} + \frac{\mu x^4}{24} + \omega_1 q_1 \frac{(x-l_1)^2}{2} - \eta_1 y_1 \frac{(x-l_1)^3}{6} + q \frac{(x-l)^4}{24} + \omega_2 q_2 \frac{(x-l_2)^2}{2} + (P - \eta_2 y_2) \frac{(x-l_2)^3}{6} + P_1 \frac{(x-a)^3}{6},$$

worin die elastischen Senkungen y_0, y_1, y_2 und die elastischen Drehungen q_0, q_1, q_2 als sechs zunächst nicht bekannte Größen erscheinen. Dieselben sind jedoch auf Grund obiger Gleichung sofort bestimmt durch die Bedingungen:

$$\begin{aligned} EJy_{x=0} &= EJy_0; & EJy_{x=l_1} &= EJy_1; \\ EJ \frac{dy}{dx}_{x=l_1} &= EJq_1; & EJ \frac{dy}{dx}_{x=l_2} &= EJq_2; \\ EJ \frac{d^2y}{dx^2}_{x=l_1} &= -\frac{1}{EJ} [EJy]_{x=l_1} + \omega_1 y_1, & \text{d. h. die Querkraft vor der Endstütze ist — dem Auftrieb des letzten Pontons;} \\ EJ \frac{d^2y}{dx^2}_{x=l_2} &= -\frac{\omega_2}{EJ} [EJ \frac{dy}{dx}]_{x=l_2} - \omega_2 q_2, & \text{d. h. das Moment am Ende ist — dem Drehmoment des Pontons.} \end{aligned}$$

Der unstetige Sprung der analytischen Gleichung der elastischen Linie bei unstetigem Sprung der beliebigen, algebraischen oder nicht algebraischen Funktion p der Streckenbelastung.

Stellt $p_1 = f_1(x)$, $p_{II} = f_{II}(x)$ usw. die Streckenbelastung auf den verschiedenen Strecken dar, und kommen hohe algebraische Funktionen p oder nicht algebraische Funktionen p in Frage, so kann das in Abb. 2 und der dazu gehörigen Darstellung angewandte Verfahren zur Ueberführung der auf der Strecke I gültigen Gleichung in die auf der Strecke II gültige Gleichung nicht mehr zur Anwendung gebracht werden. Abdann bilde man die Funktion $\eta = p_{II} - p_1 = f_{II}(x) - f_1(x)$ und integriere dieselbe, nach Vervielfältigung mit dx , viermal, so zwar das die jeweilige Bestimmung der willkürlichen Integrationsfestwerte für die erhaltenen Funktionen $f_1 dx, f_2 dx, f_3 dx, f_4 dx, f_5 dx, f_6 dx, f_7 dx, f_8 dx, f_9 dx, f_{10} dx$, den Wert $= 0$ für den Grenzpunkt $x = l$ der beiden Strecken ergibt, und man erhält in

$$\begin{aligned} \eta &= J \left[EJ \frac{d^4 \eta}{dx^4} \right], & f_1 dx &= J \left[EJ \frac{d^3 \eta}{dx^3} \right] \\ f_2 dx f_1 dx &= J \left[EJ \frac{d^2 \eta}{dx^2} \right] \\ f_3 dx f_2 dx f_1 dx &= J \left[EJ \frac{d \eta}{dx} \right] \\ f_4 dx f_3 dx f_2 dx f_1 dx &= J [EJ \eta] \end{aligned}$$

den unstetigen Sprung der analytischen Gleichungen der elastischen Verhältnisse beider Nachlastrecken.

$$\text{Gesetzt, es sei: } p_1 = a_1 - b_1 x + c x^2 \\ p_{II} = a_2 - b_2 x + c x^2 + g \sqrt{x - l}.$$

Abdann stellt die Gleichung:

$$p_{II} - p_1 = J \left[EJ \frac{d^4 \eta}{dx^4} \right] - (a_2 - a_1) + g (x - l)^{\frac{1}{2}},$$

und ihre Integralgleichungen, den unstetigen Sprung der analytischen Gleichungen im Scheidepunkte $x = l$ dar.

Diese Gleichungen sind vollständig unabhängig von den sonstigen Verhältnissen des Balkens, sie sind allein und einzig abhängig von dem Verlauf der Funktionen p in der Nähe ihres

Scheidpunktes $x=l$, und man hat immer der für die vor $x=l$ liegenden Strecke gültigen Formel $EJy = F(x)$ das Glied:

$$A[EJy] = (a_2 - a_1) \frac{(x-l)^4}{24} + g \frac{(x-l)^5}{3 \cdot 5 \cdot 7 \cdot 9}$$

auf der rechten Seite hinzuzufügen, um die für die nachfolgende Strecke gültige Formel zu erhalten, gleichgültig wie der Balken sonst belastet sein mag oder welchen Balkensysteme er als einzelnes Glied angehören mag.

Balken mit stetig veränderlichem Trägheitsmoment.

Träger mit stetig veränderlichem Trägheitsmoment sind analytisch meist unbequem zu behandeln, weil die Differentialgleichung der elastischen Linie für diesen Fall meist zu Formen führt, die nicht allgemein integrierbar sind. Hierbei ist jedoch folgendes zu beachten. Sehr häufig ist die stetige Veränderung des vorliegenden Balkens keineswegs von vornherein durch eine feste analytische Gleichung bestimmt. Der praktische Ingenieur trifft vielmehr häufig einen Balken an, dem er zwar die stetige Veränderlichkeit des Querschnitts und Trägheitsmomentes sofort ansieht, für welchen er aber das Gesetz der Veränderlichkeit durch Aufnahme von bestimmten örtlichen Maßen für seine anzustellende Berechnung sich selbst ermitteln muß.

Für diesen Fall empfiehlt es sich zum Zwecke der Herbeiführung praktisch durchführbarer Rechnungsformen, nicht etwa

eine einfache algebraische Formel für den Werth J sondern vielmehr für den Werth $\frac{1}{J}$ aufzustellen.

Das nächstliegende ist, für solche Fälle $\frac{1}{J}$ als einfache parabolische Function x darzustellen von der Form:

$$\frac{1}{J} = k + k_1 x + k_2 x^2 + k_3 x^3 + \dots$$

Durch Einsetzung dieses veränderlichen Functionswerthes $\frac{1}{J}$ in die Grundgleichung der elastischen Linie:

$$EJ \frac{d^2 y}{dx^2} = -M$$

erhält man für die gewöhnlich in der Praxis vorkommenden Belastungsarten stets leicht integrierbare Gleichungen.

Hierbei hat man selbstverständlich M zunächst, und zwar unvermittelt nach der vorliegenden bildlichen Darstellung des Einzelfalles, als Function der Belastungen P, p bzw. der Widerlagerkräfte aufzustellen, und heben wir hier ausdrücklich hervor, daß für den Fall des stetig veränderlichen Trägheitsmomentes J stets von der Grundgleichung: $EJ \frac{d^2 y}{dx^2} = -M$, nicht etwa von der, für diesen Fall überhaupt nicht gültigen Gleichung $EJ \frac{d^4 y}{dx^4} = p$ ausgegangen werden muß. Letztere Gleichung gilt eben lediglich für unveränderliches J .

Verzeichniß der bei der preussischen Staatseisenbahn-Verwaltung nach der Neuordnung vom 1. April 1895 angestellten Baubeamten.

(Am 20. Juni 1895.)

A. Beim Ministerium.

Schröder, Ober-Baudirector, Ministerial-Director der technischen Abtheilung für Bauangelegenheiten (fa).

Vortragende Räte.

Wichert, Geheimer Ober-Baurath.
Dr. Zimmermann, desgl.
Ehlert, desgl.
Lex, Geheimer Baurath.
Schneider, desgl.
Müller, desgl.

Bode, Geheimer Bauath.

Koch, desgl.

Schwing, desgl.

Blum, desgl.

Wiesner, desgl.

Hilfsarbeiter.

Nitschmann, Regierungs- und Baurath.
Domschke, Eisenbahn-Bauinspector.
Falke, desgl.
Scholkmann, Eisen-Bau- u. Betriebsinsp.
Hin, desgl.

Im technischen Eisenbahn-Bureau.

Nitschmann, Regierungs- und Baurath.
Vorsteher des Bureau's. siehe auch vorher.

Wittfeld, Eisenbahn-Bauinspector.

Faust, desgl.

Baltzer, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Schupp, desgl.

Lahos, desgl.

Zschirnt, desgl.

B. Bei den Königlichen Eisenbahn-Directionen.

1. Königliche Eisenbahn-Direction in Altona.

Jungnickel, Präsident.

Directionsmithglieder:

Taeglichbeck, Ober-Baurath.
Schneider, Regierungs- und Baurath.
Kuppisch, Eisenbahndirector.
Caesar, Regierungs- und Baurath.
Haafs, Eisenbahndirector.
Rofskoth, Regierungs- und Baurath.
Knerger, desgl.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:

Schwarz, Eisenbahn-Bauinspector.
Kaufmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Schäyer, Eisenbahn-Maschineninspector.
Jensen, Eisenbahn-Bauinspector.
Knechtel, desgl.

Schröder, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Ratzeburg

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Berlin 9: Zinkeisen, Eisenbahndirector.
Flensburg 1: Schreiner, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Glückstadt: Goldbeck, desgl.
Hamburg 1: Strasburg, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
" 2: Langhein, Regierungs- und Baurath.
Husum: Büchting, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.

Zeitschrift f. Bauwesen. Jahrg. XLV.

Kiel: Ehrenberg, Regierungs- u. Baurath.
Ludwigslust: Köhr, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Neumünster: Holverscheid, Eisenbahn- und Betriebsinspector.
Wittenberge: Sottgast, Regierungs- und Baurath.

Maschineninspektionen:

Flensburg: Reinert, Eisenbahndirector.
Glückstadt: Rohde, Eisenbahn-Maschineninspector.
Hamburg: Brandt, Eisenbahndirector.
Kiel: Steinbils, Eisenbahndirector.
Wittenberge: Kopenhagen, Eisenbahn-Bauinspector.

Werkstätteninspektionen:

Neumünster: Schneider, Eisenbahndirector.
Wittenberge: Traeder, Eisenbahn-Bauinspector.

2. Königliche Eisenbahn-Direction in Berlin.

Directionsmithglieder:

Dr. zur Nieden, Regierungs- und Baurath.
Werhan, Geheimer Baurath.
Bonassello, desgl.
Schwartz, Regierungs- und Baurath.
Haasengier, desgl.
Garbe, Eisenbahndirector.
Bork, desgl.
Grapow, Regierungs- und Baurath.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:

Herr, Eisenbahn-Bauinspector.
Borchart, desgl.

Wegner, Eisenbahn-Bauinspector.
Klinke, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Wegner, desgl.
Polle, Eisenbahn-Bauinspector.
v. Mieski, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
Capelle, desgl.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Berlin 1: Ganzer, Regier.- u. Baurath.
" 2: von den Bercken, desgl.
" 3: Meyer, Eisenbahndirector.
" 4: von Schütz, Regierungs- und Baurath.
" 5: Bell, desgl.
" 6: Rathmann, desgl.
" 7: Herr, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
" 8: Petri, desgl.
Frankfurt a/O. 1: Wambaus, Regierungs- und Baurath.

Maschineninspektionen:

Berlin 1: Leifner, Eisenbahn-Bauinspector.
" 2: Gilles, desgl.
" 3: Gerlach, desgl.

Werkstätteninspektionen:

Berlin 1: Vocke, Eisenbahndirector.
Patrunke, Eisenbahn-Bauinspector.
" 2: Rustemeyer, Eisenbahn-Director.
Uhmann, Eisenbahn-Maschineninspector.
" 3: Danner, Eisenbahn-Bauinspector.

Frankfurt a. O.: Wagner, Eisenb.-Director.
 „ Holzbecher, Eisenbahn-Bauinspector.
 Grunewald: Launfried, Eisenbahndirector.
 „ Meyer, Eisenb.-Bauinspector.
 Guben: Partenschlag, Eisenbahn-Bauinspector.
 Potsdam: Schumacher, Eisenb.-Director.
 Tempelhof: Schlesinger, Eisenb.-Director.
 „ Trocke, Eisenb.-Bauinspector.

3. Königl. Eisenbahndirection in Breslau.

Directionsmittglieder:

Wilde, Ober-Baurath.
 Kirsten, Regier.- und Baurath.
 Fischer, Eisenbahndirector.
 Meyer, desgl.
 Doulin, desgl.
 Hoffmann, Regier.- und Baurath.
 Urban, desgl.
 Sartig, desgl.
 Hinrichs, Eisenbahndirector.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:
 May, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Krause, Eisenbahn-Bauinspector.
 Detzner, desgl.
 Eberlein, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Frankel, Eisenbahn-Bauinspector.

Scharlock, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Sorau.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Breslau 1: Peters, Regier.- u. Baurath.
 „ 2: Lanitzsch, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 3: Sugg, Regier.- und Baurath.
 „ 4: Mertens, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Glatz: Komorok, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspector.
 Glogau 1: Lohmeyer, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Görlitz 1: Ricken, Regier.- u. Baurath.
 „ 2: Backs, desgl.
 Hirschberg: Jeran, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Liegnitz 1: Kischke, Regier.- und Betriebsinspector.
 „ 2: Scheibner, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Neisse 1: Blum, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Bachholz, Regier.- und Baurath.
 Sorau: Schubert, Eisenbahndirector.
 Waldenburg: Schwidtal, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Maschineninspektionen:

Breslau 1: Seidl, Eisenbahndirector.
 „ 2: Kuntze, Regier.- u. Baurath.
 Glogau: Schiwon, Eisenbahndirector.
 Görlitz: Suck, Eisenbahndirector.
 Neisse: v. Diehowsky, Eisenbahn-Bauinspector.

Werkstätteninspektionen:

Breslau 1: Neesenmüller, Eisenbahndirector.
 Bachmann, Eisenbahn-Bauinspector.
 Kosinski, Eisenbahn-Maschineninspector.
 „ 2: Brüggemann, Eisenbahn-Bauinspector.
 „ 3: Melcher, Eisenbahn-Maschineninspector.
 „ 4: Daus, Eisenbahn-Bauinspector.
 Luban: Doman, Eisenb.-Bauinspector.

4. Königl. Eisenbahndirection in Bromberg.

Directionsmittglieder:

Frankenfeld, Ober-Baurath.
 Rohmann, Regier.- u. Baurath.
 Mohr, Eisenbahndirector.
 Wiegand, Regier.- und Baurath.
 Schlemm, desgl.
 Schüler, desgl.

Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:
 Wüstnei, Eisenbahn-Bauinspector.
 Liesegang, desgl.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Bromberg 1: Googe, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Kroeber, desgl.
 Cüstrin: Schröter, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Inowrazlaw 1: Dietrich, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Rosenberg, desgl.
 Nakel: Weise, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Posen 1: Viereck, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Schneidemühl 1: Dausiger, Regier.- und Baurath.
 „ 2: Winter, desgl.
 Stargard 1: von der Ohe, Regier.- und Baurath.

Thorn 1: Grevmeyer, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Schlonski, desgl.

Maschineninspektionen:

Bromberg: Vossköhler, Eisenbahndirector.
 Schneidemühl 1: Giffm, Eisenbahn-Bauinspector.
 „ 2: Unger, desgl.
 Thorn: Fittz, Eisenbahn-Bauinspector.

Werkstätteninspektionen:

Bromberg: Schmidt, Reg.- u. Baurath.
 „ Lang, Eisenbahn-Bauinspector.

5. Königl. Eisenbahndirection in Cassel.

Directionsmittglieder:

Ballauff, Ober-Baurath.
 Schmidt, Geheimrath.
 Zickler, Regier.- und Baurath.
 Hövel, desgl.
 Jacobi, desgl.
 Brünjes, Eisenbahndirector.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:

Maas, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 Dütting, Eisenbahn-Bauinspector.

Lauer, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector in Cassel.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Arnsberg: Donnerberg, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Cassel 1: Boehme, Reg.- u. Baurath.
 „ 2: Beckmann, desgl.
 „ 3: Prins, desgl.
 Eschwege: Kiesen, Reg.- und Baurath.
 Göttingen 1: Lühr, Regier.- u. Baurath.
 „ 2: Hassel, desgl.
 Marburg: Horggreve, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Nordhausen 1: Feukner, Reg.- und Baurath.
 „ Lottmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Seesen: Peters, Eisenbahndirector.
 Warburg: Land, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.

Maschineninspektionen:

Cassel 1: Vockrodt, Eisenbahndirector.
 „ 2: Urban, desgl.
 Göttingen: Hornmann, Eisenbahn-Bauinspector.
 Nordhausen: Uhlenthub, Reg.- u. Baurath.

Werkstätteninspektionen:

Arnsberg: Busmann, Eisenbahn-Bauinspector.
 Cassel: Maercker, Eisenbahndirector.
 Göttingen: Trapp, Eisenbahndirector.

Telegrapheninspektion Cassel:

Hofer, Eisenbahn-Bauinspector.

6. Königl. Eisenbahndirection in Danzig.

Directionsmittglieder:

Neitzke, Ober-Baurath.
 Sprenger, Reg.- u. Baurath.
 Holzauer, Eisenbahndirector.
 Seliger, Regier.- und Baurath.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:

Glasewald, Eisenbahn-Bauinspector.
 Capeller, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Danzig: Matthes, Reg.- u. Baurath.
 Dirschau 1: Dyrssen, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 „ 2: Landsberg, desgl.
 Graulenz 1: Struck, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Gette, Regier.- u. Baurath.
 Königs 1: Wagner, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Schlagelmich, desgl.
 Neustettin: Estkowski, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

- Stolp 1: Brill, Regierungs- u. Bau Rath.
 „ 2: Multhaupt, desgl.

Maschineninspektionen:

- Dirschau: Weinsoldt, Eisenbahn-Bau-
 inspektor.
 Graudenz: Elbel, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Stolp: Kuchert, Eisenbahn-Bauinspektor.

7. Königl. Eisenbahndirection in Kibitzfeld.

Directionsmittglieder:

- van den Bergh, Ober-Baurath.
 Browitt, Regierungs- und Bau Rath.
 Meyer, Eisenbahndirector.
 Clausnitzer, Reg.- und Bau Rath.
 Hasse, desgl.
 Hoefl, desgl.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn- Bauinspektoren bei der Direction:

- Baucher, Eisenbahn-Bauinspektor.

- Platt, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspektor
 in Düsseldorf.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

- Altena: Werren, Eisenbahn-Bau- und
 Betriebsinspektor.
 Cöln-Deutz: Sells, Eisenbahn-Bau- u. Be-
 triebinspektor.
 Düsseldorf I: Schmidtweiler, Eisenbahn-
 Bau- und Betriebsinspektor.
 „ 2: Demanget, Reg.- u. Bau Rath.
 „ 3: Plüsch, Eisenbahn-Bau- und
 Betriebsinspektor.
 Elberfeld: Brandt, Reg.- und Bau Rath.
 Hagen 1: Sprengell, Reg.- u. Bau Rath.
 „ 2: Berthold, desgl.
 „ 3: Werren, desgl.
 Lennep: Stampfer, Eisenbahn-Bau- u.
 Betriebsinspektor.
 Siegen: Philippi, Eisenbahndirector.

Maschineninspektionen:

- Altena: Wehner, Eisenb.-Bauinspektor.
 Düsseldorf: Nöh, Eisenbahndirector.
 Elberfeld: Eckardt, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Hagen: Fank, Eisenbahndirector.

Werkstätteninspektionen:

- Deutzerfeld: Schillers, Eisenbahndirector.
 Laagenberg: Ecktraach, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Siegen: Graeban, Eisenbahn-Bauinspektor.

8. Königl. Eisenbahndirection in Erfurt.

Directionsmittglieder:

- Dierksen, Ober-Jura- und Geh. Reg.-Rath.
 Lochner, Geheimer Bau Rath.
 Sattig, desgl.
 Grosse, Regierungs- und Bau Rath.
 Röcker, Eisenbahndirector.
 Schwedler, Regierungs- und Bau Rath.
 Crüger, desgl.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn- Bauinspektoren bei der Direction:

- Schmidt, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 Keil, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Tauscher, desgl.
 Holtmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor in Blankenburg.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

- Arnstadt: Merten, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 Erfurt 1: Boie, Regierungs- u. Bau Rath.
 „ 2: Middendorf, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 Gera: Kistenmacher, Regierungs- und Bau Rath.
 Gotha 1: Niese, Regierungs- u. Bau Rath.
 „ 2: Manskopf, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspektor.
 Leipzig 1: Fahrenhorst, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 Sangerhausen: Hauser, Reg.- u. Bau Rath.
 Weissenfels: Benz, Regierungs- u. Bau Rath.

Maschineninspektionen:

- Erfurt: Stephan, Eisenbahndirector.
 Weissenfels: Brettmann, Eisenbahndirector.
 Werkstätteninspektionen:
 Erfurt: Leitzmann, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Gotha: Schwahn, Eisenbahndirector.

9. Königl. Eisenbahndirection in Essen a. Ruhr.

Directionsmittglieder:

- Meißner, Ober-Baurath.
 Haarbeck, Regierungs- und Bau Rath.
 Pilger, desgl.
 Oestreich, Eisenbahndirector.
 Kluge, Regierungs- und Bau Rath.
 Kohn, Eisenbahndirector.
 Goldkahn, Regierungs- und Bau Rath.
 Rettberg, desgl.

- Schmitz, Eisenbahndirector, Vorstand des
 Abnahme-Amts.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn- Bauinspektoren bei der Direction:

- Gehor, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspektor.
 Henze, desgl.
 Wende, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Bey, desgl.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

- Bochum: Stahl, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 Dortmund 1: Ulrich, Regierungs- u. Bau Rath.
 „ 2: Haake, desgl.
 „ 3: Kuhlmann, desgl.
 Duisburg 1: Sigle, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspektor.
 „ 2: Winkelschütz, desgl.
 Essen 1: Löbbecke, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 „ 2: Schorre, desgl.

- Essen 3: Karsch, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.

- „ 4: Sommerfeldt, Regierungs- und Bau Rath.

Maschineninspektionen:

- Dortmund: Attern gen. Othegraven, Eisenbahndirector.
 Duisburg: Cordes, Eisenb.-Bauinspektor.
 Essen 1: Bergerhoff, Eisenbahn-Bauinspektor.
 „ 2: Schmedding, desgl.

Werkstätteninspektionen:

- Dortmund 1: Müller, Eisenbahndirector.
 „ 2: Levy, Eisenbahn-Bauinspektor.
 „ 2: Sürth, Eisenbahndirector.
 Oberhausen 1: Boecker, Eisenbahndirector.
 „ 2: Kloos, Eisenb.-Bauinspektor.
 Speldorf: Monje, Eisenbahndirector.
 Witten: Wittmann, Eisenbahndirector.
 „ 2: Göbel, Eisenb.-Bauinspektor.

10. Königl. Eisenbahndirection in Frankfurt a. Main.

Directionsmittglieder:

- Knoche, Ober-Baurath.
 Porsch, Geheimer Bau Rath.
 Stewert, Regierungs- und Bau Rath.
 Schmidt, Eisenbahndirector.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn- Bauinspektoren bei der Direction:

- Richter, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Schugt, Eisenb.-Bau- u. Betriebsinspektor.
 Rübsamen, desgl.
 Schönmann, Eisenbahn-Bauinspektor.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

- Cöln-Deutz 2: Nöhre, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 „ 3: Meitzel, desgl.
 Frankfurt a.M. 1: Riese, Reg.- u. Bau Rath.
 „ 2: Coulmann, desgl.
 Fulda 1: Schmals, Reg.- u. Bau Rath.
 „ 2: Raeker, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspektor.
 Limburg: Klümberg, Regierungs- und Bau Rath.
 Neuwid 1: Stuckede, Reg.- u. Bau Rath.
 „ 2: Grothe, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspektor.
 Wetzlar: Dr. von Ritgen, Regierungs- und Bau Rath.
 Wiesbaden: Thomsen, Regierungs- und Bau Rath.

Maschineninspektionen:

- Cöln-Deutz: Reichmann, Eisenb.-Director.
 Frankfurt a.M.: Soberski, Eisenbahn-Bauinspektor.
 Wiesbaden: Ingenohl, Eisenbahndirector.

Werkstätteninspektionen:

- Betdorf: Krauss, Eisenb.-Bauinspektor.
 Frankfurt a.M.: Oehlert, Eisenbahndirector.
 Fulda: Kirchhoff, Eisenb.-Maschineninspektor.
 Limburg: Kirchhoff, Regierungs- und Bau Rath.

11. Königl. Eisenbahndirection in Halle a. Saale.

Directionsmittglieder:

Abraham, Ober-Baurath.
Reuter, Geh.äm. Baurath.
Nemmann, Regierungs- und Baurath.
Reck, Eisenbahndirector.
Bischof, Regierungs- und Baurath.
Herzog, desgl.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bezw. Eisenbahn- Bauminspectoren bei der Direction:

Glasenapp, Eisenbahn-Bauminspect.
Samann, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-
inspect.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Berlin 10: Bothe, Regierungs- u. Baurath.
" 11: Böttcher, desgl.
" 12: Stueritz, desgl.
" 13: Schvedler, Eisenbahn-Bau u.
Betriebsinspect.

Cottbus 1: Sachse, Eisenbahndirector.
" 2: Mafsmann, Eisenbahn-Bau u.
Betriebsinspect.

Dessau 1: Loycke, Regierungs- u. Baurath.
" 2: Hesse, Eisenbahndirector.

Güsten: Sannow, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.
Halle: Blumenthal, Regierungs- und
Baurath.

Hoyerswerda: Elten, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.

Leipzig 2: Dörner, Regierungs- u. Baurath.
Nordhausen 2: Baehrecke, Regierungs- u.
Baurath.

Wittenberg: Müller, Eisenbahndirector.

Maschineninspektionen:

Berlin 4: Callam, Eisenbahndirector.
Cottbus: Hossenfelder, Eisenbahn-Bau-
inspect.

Dessau: Wenig, Eisenbahndirector.
Halle: Götz, Eisenbahndirector.

Werkstätteninspektionen:

Cottbus: Nengebauer, Eisenb.-Baumsp.
Halle: Siegel, Regierungs- u. Baurath.

12. Königl. Eisenbahndirection in Hannover.

Directionsmittglieder:

von Rutkowski, Ober-Baurath.
Uhlenbuth, Geh.äm. Baurath.
Maret, Regierungs- und Baurath.
Fuhr, Eisenbahndirector.
Claus, Regierungs- und Baurath.
Fredeking, Eisenbahndirector.
Thelen, Regierungs- und Baurath.
Alken, desgl.
Goepel, Eisenbahndirector.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bezw. Eisenbahn- Bauminspectoren bei der Direction:

Rizor, Baurath.
Freudenfeldt, Eisenbahn-Bau- und Be-
triebsinspect.
Kullmann, desgl.

Meyer, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspec-
tor in Harburg.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Bielefeld: Kneegberg, Eisenbahn-Bau-
und Betriebsinspect.
Bremen 1: Richard, Regierungs- und
Baurath.

" 2: Everken, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.

Harburg 1: Nothtrift, Regierungs- und
Baurath.

" 2: Jaenisch, Eisenbahn-Bau u.
Betriebsinspect.

Hannover 1: Bremer, Regier.- und Baurath.
" 2: Buchholtz, desgl.

" 3: Fuhrberg, desgl.
Harburg 1: von Hein, Eisenbahndirector.

" 2: Müller, Regier.- und Baurath.
" 3: Sauerwein, Eisenbahndirector.

Hildesheim: Schellenberg, Regierungs- u.
Baurath.

Minden: Baeseler, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.

Uelzen: Recke, Eisenbahn-Bau- und Be-
triebsinspect.

Maschineninspektionen:

Bremen: Hoffmann, Eisenbahn-Bau-
inspect.

Hannover: Schmidt, Eisenb.-Baumsp.

Hannover: von Horries, Regierungs- und
Baurath.

Harburg: Pätz, Eisenbahn-Baumsp.

Minden: Lutterbeck, Eisenbahndirector.

Werkstätteninspektionen:

Bremen: Dege, Eisenbahndirector.

Harburg: Haubitz, Eisenb.-Baumsp.

Leinhausen: Thiele, Eisenbahndirector.

Meinhardt, Eisenbahn-Bau-
inspect.

13. Königl. Eisenbahndirection in Kattowitz.

Directionsmittglieder:

Wernich, Ober-Baurath.
Brauer, Regierungs- und Baurath.
Klopsch, Eisenbahndirector.
Rebentisch, Regierungs- und Baurath.
Werner, desgl.
Schürmann, desgl.
Stölting, desgl.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bezw. Eisenbahn- Bauminspectoren bei der Direction:

Haufemann, Eisenbahn-Bau- u. Betriebs-
inspect.

Pegner, desgl.
Mazura, Eisenbahn-Baumsp.

Baumann, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-
inspect in Glewitz.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Bautzen O.S.: Günther, Regierungs- und
Baurath.

" 2: Rücker, Eisenb.-Bau- u.
Betriebsinspect.

Gleiwitz 1: Vofs, Eisenbahn-Bau- und Be-
triebsinspect.

" 2: Winter, desgl.

Kattowitz: Schwaundt, Regierungs- und
Baurath.

Kreuzburg: Spitzgatis, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspect.

Oppeln 1: Orayow, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.

" 2: Sommerkorn, desgl.

Ratibor 1: Korth, Eisenbahn-Bau- und Be-
triebsinspect.

" 2: Jungmann, desgl.

Tarnowitz: Stimm, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.

Maschineninspektionen:

Kattowitz: Bruck, Eisenbahn-Baumsp.

Oppeln: Hey, Eisenb.-Maschineninspect.

Ratibor: Grimke, Eisenbahn-Baumsp.

14. Königl. Eisenbahndirection in Köln.

Directionsmittglieder:

Jungbecker, Ober-Baurath.
Speerer, Geh.äm. Baurath.
Schilling, desgl.
Schäper, desgl.
Wassel, Regierungs- und Baurath.
Reunen, desgl.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bezw. Eisenbahn- Bauminspectoren bei der Direction:

Hellmann, Eisenbahn-Baumsp.

Wolf, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspect.

de Haas, Eisenbahn-Baumsp.

Lehmann, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-
inspect in Köln.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Aachen 1: Hahn, Regierungs- u. Baurath.

" 2: Roth, Eisenbahn-Bau- u. Be-
triebsinspect.

Bonn: Barzen, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspect.

Coblenz: Viereck, Reg.- u. Baurath.

Cöln 1: Lohse, Regierungs- u. Baurath.

" 2: Kiel, Eisenbahn-Bau- u. Be-
triebsinspect.

Crefeld 1: Weise, Regierungs- u. Baurath.

" 2: Lehmann, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspect.

" 3: Berger, Regierungs- u. Baurath.

Euskirchen: Rothmann, Eisenbahn-Bau-
und Betriebsinspect.

Jülich: Leonhard, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspect.

Maschineninspektionen:

Aachen: Keller, Eisenbahndirector.

Coblenz: Braun, Eisenbahndirector.

Cöln: Esser, Eisenbahndirector.

Crefeld: Becker, Eisenb.-Baumsp.

Werkstätteninspektionen:

Cöln (Nippes): Mayr, Regierungs- u. Baurath.

" Staud, Eisenbahn-Bau-
inspect.

Crefeld: Memmert, Eisenbahndirector.

Oppum: Dan, Eisenbahn-Baumsp.

15. Königl. Eisenbahndirection in Königsberg i. Pr.

Directionsmittglieder:

Großmann, Ober-Baurath.
Eberle, Eisenbahndirector.
Treibich, Regiergs- und Baurath.
Caspar, degl.
Wolff, degl.

Eisenbahn- und Betriebs- bzw. Eisenbahn- Baupersonen bei der Direction:

Wiegand, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-
inspector.
Hähner, degl.
Schwanbeck, Eisenbahn-Bauinspector.

Inspectionen vorstehend:

Betriebsinspektionen:

Allenstein 1: Kayser, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspector.
" 2: Rehdantz, degl.
" 3: Ermann, Regiergs- und
Baurath.

" 4: Hartmann, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.
Insterburg 1: Pritzel, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

" 2: Hahnfelder, degl.
Königsberg 1: Heberg, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspector.

" 2: Wiede, degl.
Lyck: Stryter, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Osterode: Fidelek, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.
Tilsit 1: Massalsky, Regiergs- und
Baurath.

" 2: Lincke, degl.

Maschineninspektionen:

Allenstein: Baum, Eisenbahn-Bauinspector.
Königsberg: Morseburger, Regiergs- und
Baurath.

Werkstätteninspektionen:

Königsberg: Pfützenreuter, Regiergs- und
Baurath.
Osterode: Gronewald, Eisenbahn-Bau-
inspector.

16. Königl. Eisenbahndirection in Magdeburg.

Taeger, Präsident.

Directionsmittglieder:

Ramm, Ober-Baurath.
Ruland, Regiergs- und Baurath.
Janssen, degl.
Erdmann, Eisenbahndirector.
Richard, Regiergs- und Baurath.
Schwedde, degl.
Mackensen, Eisenbahndirector.

Eisenbahn- und Betriebs- bzw. Eisenbahn- Baupersonen bei der Direction:

Meyer, Baurath.
Hagenbeck, Eisenbahn-Bau- u. Betriebs-
inspector.
Büttner, degl.
Schmidt, degl.

Inspectionen vorstehend:

Betriebsinspektionen:

Ascherleben: Eggers, Eisenbahn-Bau- u.
Betriebsinspector.

Berlin 14: Nowack, Reg. und Baurath.
" 15: Rehbein, degl.

Braunschweig 1: Fuhrberg, Regiergs- u.
Baurath.

" 2: Paffen, degl.
Hallerstadt 1: Schunck, Regier. u. u. Baurath.

" 2: Henning, degl.
Magdeburg 1: Soyberth, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

" 2: Mackenthun, Regiergs- und
Baurath.

" 3: Albert, degl.
" 4: Freye, degl.

" 5: Schmidt, Eisenbahndirector.
Stendal 1: Peter, Eisenbahndirector.

" 2: Schmiedes, Regiergs- und
Baurath.

Maschineninspektionen:

Braunschweig: Kelbe, Eisenbahndirector.
Hallerstadt: Röhlig, Eisenbahn-Bauinspector.

Magdeburg: Riemer, Eisenbahn-Bau-
inspector.

Stendal: Biedemann, Eisenbahn-
director.

Werkstätteninspektionen:

Braunschweig: Harsleben, Eisenb.-Director.
Hallerstadt: Rimrott, Regiergs- und
Baurath.

Magdeburg-Buckau: Haas, Regiergs- und
Baurath.

Salzke: Schittke, Eisenb.-Bauinspector.
Stendal: Jahr, Eisenbahn-Bauinspector.

Telegrapheninspektion Magdeburg:
Hartwig, Eisenbahn-Bauinspector.

17. Königl. Eisenbahndirection in Münster i. Westfalen.

Directionsmittglieder:

Kaebel, Ober-Baurath.
van de Sandt, Regiergs- und Baurath.
Korner, degl.
Keehler, Eisenbahndirector.
von Flotow, Regiergs- und Baurath.

Eisenbahn-Bauinspector bei der Direction:

Liepe, Eisenbahn-Bauinspector.

Inspectionen vorstehend:

Betriebsinspektionen:

Burgsteinfurt: Schmidt, Eisenbahndirector.
Emden: Bußmann, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Münster 1: Kamp, Reg. und Baurath.
" 2: Friedrichsen, Eisenb.-Director.

" 3: Lueder, Reg. und Baurath.
Osnabrück 1: Boedecker, Reg. u. Baurath.

" 2: Rüfmann, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Paderborn 1: Daue, Eisenbahn-Bau- u. B.
Betriebsinspector.

" 2: Steinmann, degl.
Wesel 1: Schmoll, Reg. und Baurath.

" 2: Maley, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Maschineninspektionen:

Münster 1: vom Hove, Eisenbahn-Bau-
inspector.

" 2: Stempel, Eisenbahndirector.
Paderborn: Tilly, Eisenbahndirector.

Werkstätteninspektionen:

Länge: Hammell, Eisenbahndirector.
Osnabrück: Classen, Eisenbahndirector.

Paderborn: Bobert, Reg. u. Baurath.

18. Königl. Eisenbahndirection in Posen.

Directionsmittglieder:

Koch, Ober-Baurath.
Farwick, Eisenbahndirector.
Buchholtz, Regiergs- und Baurath.
Tbewalt, degl.

Eisenbahn- und Betriebsinspektoren bei der Direction:

Bernhard, Eisenbahn-Bau- und Betriebs-
inspector.

Deufel, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector
in Lissa.

Inspectionen vorstehend:

Betriebsinspektionen:

Frankfurt a. O. 2: Bansen, Regiergs- und
Baurath.

Glogau 2: Stork, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Guben: Weber, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Krottschin: Schulze, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Lissa 1: Flender, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

" 2: Maho, degl.
Meseritz: Bauer, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Ostrowo: Walther, Eisenbahn-Bau- und
Betriebsinspector.

Posen 2: Plate, Regiergs- u. Baurath.
" 3: Golewicz, degl.

Maschineninspektionen:

Guben: Klemann, Eisenbahndirector.
Lissa: Feyerabendt, Eisenbahn-Bau-
inspector.

Posen: Walter, Regiergs- und Bau-
rath.

Werkstätteninspektion:

Posen: Lehmann, Eisenbahn-Bau-
inspector.

19. Königl. Eisenbahndirection in St. Johann-Saarbrücken.

Naumann, Präsident.

Directionsmittglieder:

Bianck, Ober-Baurath.
Usener, Regiergs- und Baurath.
Gehlen, degl.
Schaefer, Eisenbahndirector.
Fein, degl.
Paul, Regiergs- und Baurath.

Eisenbahn-Bauinspector bei der Direction:

Leske, Eisenbahn-Bauinspector.

Inspectionsvorstände:
Betriebsinspektionen:
 Kreuznach: Bruun, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Mayen: Ruppenthal, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Saarbrücken 1: Mühlen, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
 „ 2: Danco, Regierungs- u. Bau-rath.
 „ 3: Brennecke, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Trier 1: Herr, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 „ 2: Fliegelskamp, Regierungs- u. Bau-rath.
 „ 3: Niederhe, Eisenbahn-Bau- u. Betriebsinspector.
Maschineninspektionen:
 Saarbrücken: Pufzner, Eisenbahn-Maschineninspector.
 Trier: Mertx, Eisenbahndirector.
Werkstätteninspektionen:
 Saarbrücken: Wenig, Eisenbahndirector.
 „ Willert, Eisenb.-Bauinspector.

30. Königl. Eisenbahndirection in Stettin.

Directionsmittglieder:

Tobien, Ober-Baurath.
 Passauer, Eisenbahndirector.
 Heinrich, Regierungs- und Baurath.
 Goss, desgl.
 Lücken, Eisenbahndirector.

Eisenbahn-Bau- und Betriebs- bzw. Eisenbahn-Bauinspektoren bei der Direction:

Jahnke, Eisenbahn-Bauinspector.
 Breusing, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Schilling, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector in Stettin.

Inspectionsvorstände:

Betriebsinspektionen:

Ciudin: Bräuning, Reg.- u. Baurath.
 Freienwalde: Grosse, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.
 Glogau 3: Simon, Regierungs- u. Baurath.
 Neustrelitz: Buff, Regierungs- u. Baurath.
 Stargard 2: Friedrichs, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Stettin 1: Storbeck, Regier.- u. Baurath.
 „ 2: Greve, desgl.
 „ 3: Sadicani, desgl.
 „ 4: Fuchs, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Stralsund 1: Zachariae, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

„ 2: Köhne, Regierungs- und Bau-rath; zur Zeit bei der Kaiserlichen deutschen Botschaft in St. Petersburg.

„ 3: Schulz, Eisenbahn-Bau- und Betriebsinspector.

Maschineninspektionen:

Stettin 1: Rosenkranz, Regierungs- und Baurath.

„ 2: Gutzelt, Eisenbahn-Bauinspector.

„ 3: Krüger, Regier.- u. Baurath.
 Stralsund: Simon, Eisenb.-Bauinspector.

Werkstätteninspektionen:

Eberswalde: Bergemann, Eisenbahn-Bauinspector.

Greifswald: König, Eisenbahndirector.
 Stargard: Kirsten, Eisenbahndirector.

Die Schloßkirche in Wittenberg.

(Mit Abbildungen auf Blatt 52 bis 59 im Atlas.)

(Schlaf.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Seit jenem denkwürdigen Tage hat die Gunst des Könighausen für Wittenberg und die Schloßkirche nicht aufgehört. War schon am Vormittage des 31. October 1817 der Grundstein zu einem in Erz gegossenen Standbilde Luthers auf dem Marktplatze gelegt worden, so kam dieses Denkmal, ein Meisterwerk Gottfried Schadows, 1821 zur Aufstellung. Als dann Kronprinz Friedrich Wilhelm den Thron bestieg, hatte, nahm er die alten Pläne und Absichten, und zwar mit höher gesteckten Ziele wieder auf. Herr v. Quast wurde mit den nothwendigen Vorstudien beauftragt und hat mehrere Entwurfskizzen bearbeitet. Eine derselben, wahrscheinlich die letzte und reifste, ist noch erhalten. Auf fünf Blättern in zwei Mafsstäben 1:110 und 1:220 und nur in schlichten Umrissen dargestellt, trägt sie die Unterschrift des Verfassers und das Datum: 16. Juni 1846. Bemerkenswerth sind darin drei Grundgedanken. Erstlich soll der Nordwestthurm der Fortification entzogen und der Kirche angegliedert werden, zweitens wird über dem Choro ein hoher Dachreiter zur Aufnahme der Schloßuhr an der früheren Stelle errichtet, und drittens hat der Verfasser auf Grund baugeschichtlicher wie literarischer Studien sich bemüht, die innere Raumgestaltung angenehm wieder so herzustellen, wie sie nach seiner Ansicht um 1540 gewesen ist. Er überdeckt daher die einschiffige Kirche mit sechs Sternengewölben und läßt die Außenmauern sowie die Fenster mit ihren Einsätzen unverändert, um die flachbogigen Arcaden für die Emporen in der ursprünglichen Höhe und in ihrer alten nüchternen Fassung wieder aufbauen zu können. Längs der Nord- und Westseite sollte diese Empore zweigeschossig gestaltet und auf der Oberempore der Westseite die Orgel aufgestellt werden. Der Altar ist als spätgotischer reichgeschmützter Flügelaltar gedacht, und über Luthers schlichter bronzener Grabplatte erhebt sich die auf sechs Säulen ruhende Steinkanzel. Nur die vier schwächigen Pfeiler im Chorpolygon sind als Freipfeiler belandelt, während die anderen zehn Pfeiler des Langhauses mit den Wänden verbunden sind und als nach innen gezogene Strebepfeiler erscheinen, eine Structur, welche der alte Plan an keiner Stelle besessen hat. Die hierdurch gewonnene Nischenbildung gestattet in jedem Joche die Aufstellung eines hohen doppelsäuligen Gestühls, welches an den bevorzugten Stellen im Choro und in seiner Nähe eine kunstvolle Ausbildung mit schwebenden Ziergiebeln, Fialen und Kreuzblumen erhalten hat, sodafs es einem katholischen Chorgestühle gleicht. Hiervon abgesehen trägt die mit liebreichem Fleiße eigenhändig gezeichnete Arbeit das Gepräge des streng lutherischen Bekenntnisses. Höheren Ortes mufs sie auch Anerkennung gefunden haben, weil noch die Bruchstücke — es sind zwei fertige und zwei begonnene Blätter — einer weiteren Bearbeitung vorliegen, welche der Wegbaumeister Steudener in den Jahren 1848 und 49 ge-

zeichnet hat. Dann stockten aber die Vorbereitungsarbeiten infolge der politischen Zeitverhältnisse, und von dem umfangreich geplanten Wiederherstellungsbau kam nur ein bescheidener Theil sehr viel später zur Ausführung, nämlich die reichere Ausschmückung des großen Nordportales, der Thüreithür. Ueber diesem Portale, dessen Gewände unbehört blieben, wurden rechts und links neben dem Fenster nach Modellen von Drake die Standbilder der Kurfürsten Friedrich und Johann — in Sandstein gelassen — aufgestellt. Die in Erz gegossenen Thürflügel — jeder durch gewundene Säulchen mit reichen Ziergiebeln, zwischen denen musicirende Kinder stehen, dreifach getheilt — tragen auf ihren Langbahnen die 95 Thesen in erhabenen Minuskel-Buchstaben. Das Tympanon schmückt ein auf Lavaplaten eingebranntes Gemälde, auf Goldgrund den gekreuzigten Heiland darstellend, welchen Luther und Melancthon knieend verehren. Auf dem Decksteine endlich, welcher die Erzthür von dem Lavabilde trennt, erläutert eine lateinische Inschrift Umfang, Zweck und Ursprung der ebenso gedankenreichen wie künstlerisch durchgeführten Composition. Das Ganze wurde am 10. November 1858 mittels eines feierlichen Weiheactes durch Herrn von Quast der Kirche übergeben.

Weitere Anregungen, welche dem Cultusministerium seit 1875 verhandelt wurden, führten im Frühjahr 1877 wieder zu einem Entwurfe auf acht Blättern nebst Kostenüberschläge, welchen der Bauinspector de Rège in Wittenberg aufstellte. Unter Festhaltung der v. Quastenschen Ideen für den Glockenthurm und den Dachreiter weicht der neue Plan von jenem älteren darin erheblich ab, dafs für die Kirche eine dreischiffige Anlage mit Sternengewölben ins Auge gefafst wurde. Der etwas ängstlich, aber mit grosser gewissenhaftigkeit bearbeitete Entwurf ist für die weitere Entwicklung der Sache zwar bedeutungslos geblieben, erregte aber höheren Ortes doch den Wunsch, auch der Kostenfrage für eine einschiffige gewölbte Kirche näher zu treten. Diesem Auftrage entsprach der Verfasser ein Jahr später, indem er einen zweiten Entwurf auf sechs Blättern nebst Kostenüberschlag und einigen Untersuchungen über die statischen Verhältnisse zur Vorlage brachte.

Den letzten, nachhaltigen und zum glücklichen Abschlusse führenden Aufschwung erhielt die so lange schwebende Angelegenheit erst durch das Herannahen des vierhundertjährigen Geburtstages D. Martin Luthers. Es war Seine Kaiserliche Hoheit der Kronprinz Friedrich Wilhelm, welcher im Herbst 1880 den Unterzeichneten mit der Aufstellung neuer Entwurfskizzen betraute, um — wie er sagte — nach Begründung des Deutschen Reiches unter der Ägide des Hohenzollernhauses auch der Schloßkirche in Wittenberg das Recht zu Theil werden zu lassen, das ihr nach ihrer Bedeutung für die geistige Entwicklung des deutschen Volkes

gebühre. Schon seit Jahren stand der Entschluß in seiner Seele fest, die Wiege der Reformation und die Ruhestätte tapferer Glaubenskämpfer und treuer Schirmherren der reinen Lehre ebenso würdig wie kunstvoll wiederherzustellen. Er hatte sich mit Luther viel beschäftigt und unvorhellen sprach er's aus, daß die ungeheure Größe des Mannes ihm von Jugend an imponiert und ihn zur Bewunderung gezwungen habe. Hoch schätzte er die feurigen, mit Blitz und Donner herniederfahrenden Streitschriften des trotzigsten Mannes, der Menschenfurcht nie gekannt hat, aber als seine größte literarische That sah er die Bibelübersetzung an, weil sie ein Gesetzbuch der Sprache geworden sei und damit das erste Band gewesen habe, welches alle deutschen Seelen zur Einheit umschloß. Besonders sympathisch war ihm Luther als Familienvater und Haushalter, als geistlicher Dichter und Musiker, und er verlangte nachdrücklich, daß der beste Platz am Bau vorbehalten werde dem großen Schlichtgesange des Protestantismus: „Ein' veste Burg ist unser Gott, ein' gute Wehr und Waffen.“

Aus solcher Gesichtsauffassung des Mannes und seiner Zeit entsprang jene ruhige, ernste und zielbewußte Begeisterung für die hohe Aufgabe, die er sich früh gesetzt und deren Programm also lautete: „Die Restauration der Schloßkirche soll bei möglichster Schonung der alten Substanz und in gewissenhaftem Anschlusse an den spätgotischen Baustil in Sachsen keine auf antiquarische Gelehrsamkeit gegründete, irgendwie sklavische Wiederholung der zerstörten Bautheile erstreben, sondern eine bewußte, künstlerisch schöne Herstellung im Rahmen der Pietät.“ Und ein anderes Mal kürzer gefaßt: „Ich wünsche ein Pantheon deutscher Geistesheben in Wittenberg zu stiften mit einem Hintergrunde, der, soweit es die Kunst vermag, jeden Besucher an jene große Zeit erinnern soll.“⁶⁾

Im einzelnen ist mehrfach geändert worden, stets zum Segen der Sache; aber an den bald — 1880 bis 81 — gereiften Grundlagen des Programms hat der erlauchte Bauherr stets festgehalten. Es waren dies für das Äußere: 1. Ausbau des runden Nordwestturmes als Glockenthurm mit einer Kuppelspitze, einer Umgangsgalerie für die Choralräder und einem Mosaikeisen darunter, der die ersten Verse des Lutherliedes trägt; 2. Aufstellung eines schlanken, kupferbekleideten Dachreiters auf dem mit farbigen Glasurziegeln einzudeckenden Dache; 3. Hinzufügung eines neuen mit Fialen besetzten und theilweis durchbrochenen Westgiebels und 4. Aufbau einer neuen Sacristie im Schloßhofe. Für das Innere wurde festgesetzt: 1. eine dreischiffige Raumgestaltung; 2. die Anordnung ringsumlaufender flachbogiger Emporen mit reichen Brüstungen und 3. Ersatz der alten Spindel-treppe an der Nordmauer durch eine frei durchbrochene und bis zum Dache führende Wendeltreppe.

Einige besonders wichtige Punkte sind durch persönlichen Vortrag wie durch Zeichnungen lango und sorgfältig behandelt worden, ehe die Entscheidung gegeben wurde. Dahin gehörte die Frage des zu wählenden Ueberwölbungssystems für das Innere. Ob Sterngewölbe oder Reihungen anzuwenden seien, blieb lange unentschieden, weil die geretteten Abbildungen gerade in diesem Punkte vollständig

versagten und eine vergleichende Statistik der mit der Schloßkirche zeitgenössischen Kirchen die Thatsache ergab, daß die obersächsische Schule der Spätgotik beide Systeme mit fast gleicher Vorliebe benutzt hat. Erst in der zwölften Stunde wurde das letzte System gewählt, nachdem zahlreiche bei den Ausgrabungsarbeiten innen und außen gemachten Funde von alten Rippenstücken — Anfänger wie Durchdringeren — den unumstößlichen Beweis geliefert hatten, daß der Bau Kurfürst Friedrichs des Weisen keine Sterngewölbe, sondern ein ziemlich engmaschiges Netzwölbe besessen habe. Gleichzeitig wurde damals als ein Zusatz die für die bessere Wirkung der Decke durchaus notwendige Anordnung von 1,75 m langen Hängezapfen mit anfallenden Freirippen in den sechs Jochmittelpunkten bewilligt. Von ähnlicher Bedeutung war die Frage, in welcher Höhe die Emporen anzuordnen seien: ob an ihrer früheren Stelle oder tiefer? Nachdem das Schloß in eine Verteidigungscastrum verwandelt worden war und jede Verbindung mit der Kirche aufgehört hatte, war kein Grund mehr vorhanden, den alten räumlichen Zusammenhang noch ferner baulich anzudeuten, und so gaben ästhetische Erwägungen allein den Ausschlag. Allerdings zwang die nun gewählte Tiefenlegung um zwei Fenstergehäuse zur Horabückung aller alten mit Giebelbögen ausgestatteten Zwischenbrüstungen in den Stabwerken, um für die flachen Tonnengewölbe der Emporen den nötigen Anschluß zu gewinnen. Dies ist indessen die einzige Veränderung gewesen, welche an dem überlieferten Kernbaue vorgenommen wurde. Ein dritter Punkt, welcher unerwarteter Weise von außen herantrat, konnte Dank der pietätvollen Fürsorge des hohen Bauherren sehr bald und zu allgemeiner Befriedigung erledigt werden. Er betraf die Unterbringung der Gebeine von 27 Mitgliedern des ascanischen Fürstenhauses, welche der Regierungsrath von Hirschfeld in einer benachbarten, über den Grundmauern der abgebrochenen Franziskaner Kirche erbauten Caserne durch planmäßig geführte Ausgrabungen (auf Angaben Melanchthons fußen!) 1882 gefunden hatte. Als dauernde Ruhestätte für diese Ueberreste der erlauchten Gründer des Schlosses, der Kirche und der Stadt wurde unter dem westlichsten Joche ein tonnenüberwölbter Raum als Krypta eingerichtet und durch eine besondere Treppe mit wappengeschmückten Portalen vom Glockenthurme aus bequem zugänglich gemacht.

Das Programm für die ideale, selbstverständlich auf geschichtlichen Grundlagen aufzulaufende Ausgestaltung des Inneren durch Standbilder, Reliefs, Wappensteinen, Glasmalereien und Inschriften ist etwas langsamer gereift als das andere, für die realen Verhältnisse bestimmte Programm, wenn auch von vorn herein feststand, daß das anzustrebende hohe Ziel nur erreicht werden könne durch die engverbundene Arbeit aller drei bildenden Künste.

Die Genehmigung der grundlegenden Entwurfskizze erfolgte schon im Frühjahr 1881, aber die weiteren Studien und Ausarbeitungen nahmen so viel Zeit in Anspruch, daß der speciell Entwurf auf sieben Blättern, dem auf höchsten Befehl auch noch eine Entwurfskizze für den späteren Umbau der Caserne und des Südwestturmes beigelegt werden mußte, erst im März 1883 zur Vorlage gelangen konnte. Nach stattgefundener Begutachtung durch die Akademie des Bauwesens (9. Mai 1884), Genehmigung des Entwurfes an

6) Vgl. des Verfassers: Wittenberg und Jerusalem, Festschrift zum Geburtstag Sr. Majestät des Kaisers am 27. Januar 1893.

Allerhöchster Stelle, Bereitstellung aller Mittel, Ankauf des Nordwestthurmes und des Grund und Bodens für die Sacristei von der Reichskriegsverwaltung begannen die praktischen Arbeiten am 24. Juli 1885, zuerst unter Aufsicht des Reg.-Bauführers Groth, dann vom 1. October ab unter der Leitung des Reg.-Baumeisters Schröder.

Wegen seiner guten Erhaltung blieb der Dachverband unberührt stehen, obschon sein First sicherlich 3 m tiefer liegt als der des alten Baues. Dagegen mußte der Schloßthurm um mehr als 6 m abgebrochen werden, um nach mühevoller und zeitraubender Ausheilung aller Schäden, welche er in Kriegs- wie Friedenszeiten erlitten hatte, eine gesunde und sichere Grundlage für den neuen, steinernen, 28 m hohen Aufbau zu gewinnen. Ebenso zeitraubend wurde auch die Untersuchung der Fundamente, namentlich im Inneren der Kirche, weil unter dem Sandsteinfliesenpflaster von 1817 außer den Unterbauten für zwei Rofamöhlen aus französischer Zeit eine ungeahnte Fülle von mehr oder weniger beschädigten Grabsteinen des 17. und 18. Jahrhunderts zum Vorschein kam. Die besser erhaltenen Platten wurden vorsichtig herausgenommen und nach gründlicher Wiederherstellung an den Außenmauern des Chores wieder aufgestellt. Unterhalb jener Grabsteine konnten sodann über achtzig Gräber, meistens zweifach, zuweilen dreifach übereinander geordnet, festgestellt werden. Es waren meist Holzgräbe verschiedener Größe und Form, innerhalb niedriger Backsteinmauern stehend, die häufig mit halbesteinernen Tonnen überfüllt waren. Einzelnes wurde wiederhergestellt, das meiste blieb unberührt.

Die Fundamente für die Innenpfeiler fanden sich alle vor und waren von solcher Güte und Stärke, daß die

neuen Achteckspfeiler unbedenklich darauf gestellt werden konnten. Sie sind mit den Umfassungsmauern verbunden, und deren Gründungstiefe beträgt an der Nord- und Westmauer 6,50 bis 6,80 m, am Thurme sogar 7,80 m unter Bodengleiche — eine praktische Vorsicht, welche durch die nassen Gräben des Schlosses geboten war.

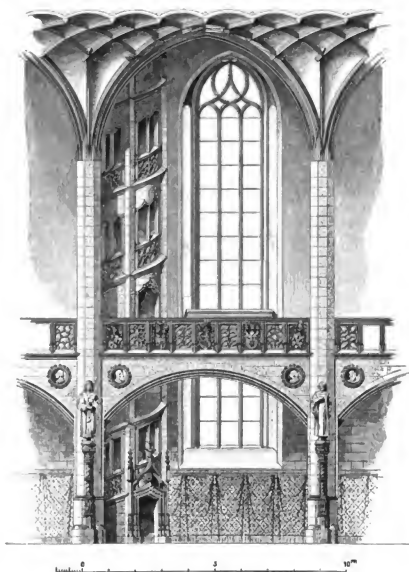


Abb. 6. System des Innern.

In den nächsten Jahren verlief die Ausführung in programmäßiger Weise mit der Abänderung der Maßwerke, dem Baue der Innenpfeiler und der Wendeltreie sowie der Sacristei, der Einrichtung der Ascanier-Gruft und dem Aufbaue des Dachreiters wie des Glockenthurmes, während die commissarischen Berathungen — mehrere Male unter dem persönlichen Voritze des erlauchten Bauherren — über die vielen stets in lebhaftem Flusse befindlichen Fragen der plastischen und malerischen Ausschmückung des Inneren nach Form wie Inhalt der Compositionen, der Auswahl der Künstler, Bestimmung der Materialien u. dgl. fortgesetzt wurden und in den Hauptpunkten schon im Frühjahr 1887 zum Abschlusse

kamen. Abb. 6 veranschaulicht das System der Innenarchitektur, welches am 28. Januar 1887 die eigenhändige Genehmigung von Höchster Stelle erhielt. Bis Ende 1889 waren die schwierigen Deckenwölbungen sowie die flachen Arcaden nölst ihren Kappen unter den Emporen fertig, die Wendeltreie noch im Baue und der Thurm bis zum Mosaikfriese gediehen. Im Anfange des Jahres 1890 erfolgte ein Wechsel in der Bauleitung. Herr Schröder wurde zum K. Baupräsident ernannt und nach Hannover versetzt; an seine Stelle trat nach glücklich bestandener Prüfung als Reg.-Baumeister Herr Groth. Dieser hat dann dem Baue bis zu seiner Vollendung als specieller Leiter vorgestanden

und ist in den letzten beiden Jahren vom 1. Januar 1891 ab durch den Reg.-Bauführer Scholz unterstützt worden. Für die Entwurfsarbeiten, welche im Ministerium angefertigt wurden, hat der Unterzeichnete bis zum Frühjahr 1889 sich der thätigsten Hilfe des Reg.-Baumeisters Dinklage zu erfreuen gehabt.

Während der Jahre 1890 und 91 erfolgten die Vollendung des Dachreiters nebst Dacheindeckung, des Westgiebels und Glockenthurmes sowie die Ausmalung des Inneren und Wiederaufstellung der alten Erz- und Steindenkmäler, Epitaphien und Inschrifttafeln. In dem letzten Jahre hatte S. Majestät der Kaiser und König, welcher nach dem Heimgange seines Herren Vaters, des unvergesslichen Kaisers Friedrich III., schon seit der zweiten Hälfte des Jahres 1888 durch Immediat-Berichte und Vorträge stets auf dem laufenden erhalten worden war, die Gnade, mehrere Male den Bau zu besuchen, um von den Fortschritten persönlich Kenntnis zu nehmen. An einen solchen Besuch schloß sich als eigener Initiative ein wichtiger Befehl für die letzte Vollendungsarbeit. Es war die Allerhöchste Bestimmung, den Chor mit einem reichen zweireihigen Chorgestühle aus Eichenholz auszustatten, und zwar als eine gemeinsame Stiftung aller souveränen Fürsten Deutschlands evangelischen Bekenntnisses. Weil für 22 Fürstensitze gesorgt werden mußte und die lichten Maße zwischen den Chorpfeilern für diese Zahl — 11 auf jeder Seite rechts und links vor dem Altare — gerade ausreichten, so war die Aufstellung eines besonderen Kaiserstuhles im Chore geboten. In realem wie in idealem Sinne hat die Schloßkirche durch die Ausführung dieses neuen Programmgedankens den würdigsten Abschluss erhalten, denn schöner konnte der an geschichtlichen Erinnerungen so reiche Chorraum nicht vollendet werden, als es geschah, weil nun neben den edlen Kunstdenkmälern einer großen Vergangenheit auch die Gegenwart durch diese moderne, aber im alten Kunstcharakter gehaltene Schöpfung zu ihrem Rechte kam.

Nach glücklicher, unfallloser Vollendung aller Arbeiten erfolgte die feierliche Einweihung an dem großen Gedächtnistage Wittenbergs, am 31. October 1892, durch S. Majestät den Kaiser und König unter Beteiligung fast aller evangelischen Fürsten, der Vertreter Englands, Schwedens, Hollands und Dänemarks, der Spitzen der Reichs- wie Staatsbehörden, der Universitäten und Corporationen, und getragen von der lebhaftesten Begeisterung von Stadt und Land.

Baubeschreibung.

Über die Örtlichkeit, die Orientierung und den heutigen Baubestand unterrichtet der Lageplan Abb. 7 in genügender Weise, während das Schaubild Abb. 8 das Äußere der Kirche von Nordosten gesehen darstellt und nach dem bisher Gesagten ebenfalls keiner Erläuterung bedarf. Die beiden Grund-

risse auf Blatt 52, unterhalb und oberhalb der Emporen geschnitten, aber unter Fortlassung der Orgelempore im Westen, um die Gewölbeeinteilung vollständig zeigen zu können, lassen durch verschiedene Schnaffnungen den alten Bau so wie die neuen Zusätze erkennen, während das Verzeichnisse neben dem unteren Grundrisse über die Aufstellung von Altar, Kanzel, Kaiserstuhl und Fürstengestühl sowie aller Hauptdenkmäler unterrichtet.

Zusätzlich wird dazu folgendes bemerkt: Das westliche Joch unter der Orgelempore wurde als eine Art Grabcapelle der Ascanier-Fürsten durchgebildet, denn in der tonnengewölbten Krypta unmittelbar darunter sind die irdischen Ueberreste von 27 Mitgliedern jenes erlauchten Hauses beigesetzt worden. Daher wurden an der Südwand (vgl. den unteren Grundriß bei Nr. 14 u. 15) zwei wohlhaltene Grabsteine des 14. Jahrh. angebracht, welche Melancthon 1535 aus der Franziskaner Kirche nach der Schloßkirche herübergerettet hatte, als jene profanen Zwecken überlassen werden sollte.

In der Mitte des mit einem Netzgewölbe überdeckten, ernst und feierlich gestimmten Raumes erhebt sich das Denkmal für die Ascanier bei (Nr. 13), das S. Majestät der Kaiser hat setzen lassen. Es ist ein großer, hochgradig gestalteter und spätgotisch gegliederter Sandsteinblock, in dessen Oberfläche eine geschliffene und polierte Bronzeplatte eingelassen wurde, welche außer dem alten Hauswappen des Geschlechts die Namen und Todesjahre der Verstorbenen in eingravierten und mit dunkelrotem Mastix gefüllten Unrisen trägt.

Eine zweite neue Stiftung, ebenfalls pietätvoller Genußung entsprungen, hat an der Südwand (bei Nr. 7) ihren Platz gefunden. An dieser bevorzugten Stelle — der Theuentür gegenüber — wurde eine in Erz gegossene Wiederholung von der in Jena befindlichen, aus der Viserschen Gießhütte in Nürnberg stammenden und ursprünglich für Wittenberg bestimmten, aber durch den Schmalkadischen Krieg dorthin verschlagenen Grabplatte Luthers aufgerichtet, welche das ehrwürdige Kloster Loccum als ein Weihgeschenk der Kirche überwies. Auch die beiden kleinen, sehr schlicht behandelten eichenen Grabtafeln von Luther und Melancthon über ihren Grabstätten (bei Nr. 8 und 9) empfangen ähnlich wie der Ascanierstein eine neue Fassung in Gestalt von spätgotischen Denksteinen. Die übrigen Denkmäler aus der Reformationszeit aus Stein und Erz (bei Nr. 2, 3, 4, 5 und 6) erhielten wieder ihre alten Standplätze. Ihnen traten nun zur idealen Charakterisierung des Inneren neue Kunstwerke, plastische wie malerische, im Rahmen der Architektur in reicher Fülle hinzu.

Von den zehn Innenpfeilern mußte einer, derjenige der Südseite, neben welchen Luthers Grab sich befindet, zur Aufstellung der Kanzel vorbehalten bleiben, die neun anderen wurden an ihrer Front mit spätgotischen Candelabersäulen be-



Abb. 7. Lageplan.

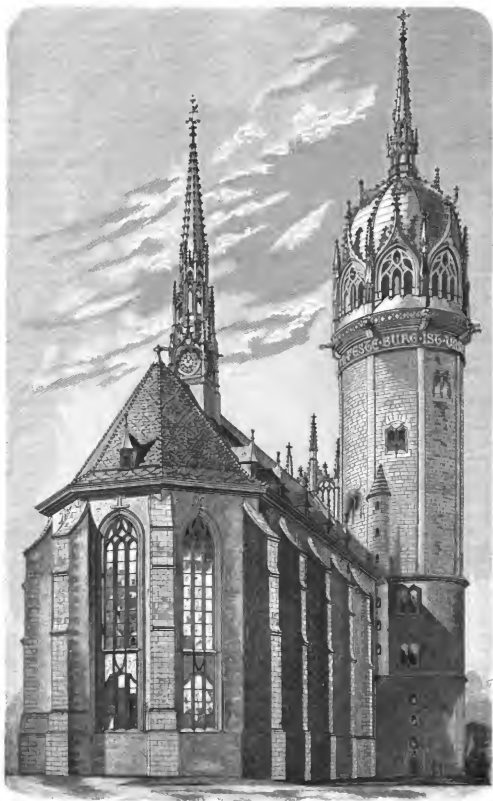


Abb. 8. Ansicht von Nordosten.

setzt, auf denen die Hauptreformatoren, an ihrer Spitze Luther und Melancthon, in lebensgroßen Standbildern zur Aufstellung kamen. In den tiefen Emporenbüstungen ruhen eingebettet die lebendig bewegten Wappen von zweiundfünfzig Königen, Kurfürsten, Herzögen, Grafen und Ritters: sie bilden eine sinnbildliche Zone der politischen Gönner, Helfer und Streiter. Unter ihnen — eine zweite Zone bildend — wurden die Zwickel der flachen Tragbögen mit den in Erz gegossenen

Portraitsmedaillons von zweiundzwanzig Mitreformatoren wie Calvin und Zwingli, von begeisterten Sendboten, Gelehrten und Künstlern, auch von älteren leidvollen Vorkämpfern wie Petrus Waldus, Wycliff, Hufs und Savonarola geschmückt. In die hohen Spitzbogenfenster kamen gleich einer unsichtbaren Corona weiter Volkskreise die Wappen von einhundertachtundneunzig Städten, welche der Glaubensbewegung früh beigetreten sind. Als Schlüsselpunkt im Osten (Nr. 1) erhebt sich der 11 m hohe Altar, unten aus Sandstein, oben aus französischem Kalkstein gefertigt, dreijochig gestaltet, mit durchbrochenen Tabernakelspitzen, den überlebensgroßen Standbildern von Christus, Petrus und Paulus und mit acht Apostelstatuetten. Hinter ihm bilden den farbensprühenden Hintergrund die reichen Glasmalereien der drei Chorfenster nach Albrecht Dürers Compositionen, nämlich die Anbetung der Hirten, die Verehrung der Weisen, die Kreuzigung, die Auferstehung und die Ausgießung des heiligen Geistes⁷⁾. Das Untertheil des Mittelfensters wurde benutzt, um ebenfalls in Glasmalerei die wichtigsten Baugeschichten festzulegen, und zwar in einer von zwei schwebenden Engeln gehaltenen Gedächtnistafel mit folgenden Zahlen und Sätzen:

1493—99 erbant. Kurfürst Friedrich der Weise.

1517. Thesen des D. Martin Luther.

1520. Reform des Gottesdienstes.

1817. Wiederherstellung. König Friedrich Wilhelm III.

1885—92. Umbau. Kaiser Wilhelm I.

Kaiser Friedrich III. Kaiser Wilhelm II.

Vergleiche hierzu Blatt 55, 56 und 57, in welchen des kleinen Mafstabes halber die Glasmalereien nicht angedeutet werden konnten.

Das Blatt 53 veranschaulicht die Westfront, deren unterer Theil bis zum Kranzgesimse der Kirche als geputzter Bruchsteinbau vollständig erhalten werden konnte. Hinzugefügt bzw. eingesetzt wurden nur die drei senkrecht übereinander stehenden Fenster in der Kirchenmauer sowie zwei Zwillingenster am Thurme. Alle Obertheile, aus geschliffenen Qundern von Postelwitzer Sandstein erlaut, gehören dem Neubau an, sowohl der mit Fialen und durchbrochenen

Ziergiebeln besetzte, in seinen Obertheilen durchbrochene Kirchengiebel als auch der Glockenthurm mit der offenen, zum Abblasen von Chören bestimmten Umgangsgalerie, die mit Fialen und geschwungenen, in den Obertheilen nach außen gebogenen Ziergiebeln nebst Krabben und Kreuzblumen reich ausgestattet ist. Unter ihr befindet sich der aus Thonstiften hergestellte Mosaikfries — graue Buchstaben auf hellblauem Grunde — mit dem Anfange des Lutherliedes, und den Abschluß bildet die spätgotische Kuppelhaube mit einer offenen, durch zwei Ziergiebelkranze gegliederten, thurmartigen Laterne. Die beiden letzten Bauheile sind aus Eisen construiert und mit Kupfer gedeckt.

Auf dem Blatte 54 ist in demselben Mafstabe wie die Westfront die nördliche Langseite dargestellt, nur mußten der Blattgröße halber hier die Galerie und die Kuppelhaube fortgelassen werden. Die nicht achsenmäßige Stellung des 26 m hohen Dachreiters — von Eichenholz und mit Kupferblech bekleidet — über dem darunter belegenen Fenster war durch den Dachstuhl, welcher nicht verändert werden sollte,

bedingt. Das Dach ist reich gemastet mit glasierten Biberschwänzen in sechs Farben eingedeckt.

Einen Querschnitt in größerem Mafstabe, nach Osten gegen den Chor gesehen, bringt Blatt 55 zur Anschauung. Hier zeigen sich der alte Dachverband, dessen Firstlinie, wie oben schon betont, leider um mindestens 3 m zu tief liegt, sowie die Structur der Netzgewölbe im Mittelschiffe mit ihren steinernen Hängezapfen von 1,75 m Länge und der spitz- bzw. flachbogenigen Tonnen in den Seitenschiffen über und unter den Emporen. Auch die neue Sacristei und ihre Deckenconstruction (reduirtes Sterngewölbe) ist zur Darstellung gebracht. Auf eine Wiedergabe der reichen decorativen Malereien an den Decken, Pfeilern und Brüstungen



Abb. 9. Fünfstühl.

7) Aus der Festrede vom 27. Januar 1893.

stungen mußte verzichtet werden. Dagegen sieht man das Fürstengestühl, die Standbilder der Reformatoren auf den Candelaberfeiern, einen Theil des Kaiserstuhls und den Altar. Einem zweiten Querschnitte, nach Westen gesehen und in gleichem Maßstabe wie der vorige gezeichnet, ist das Blatt 57 gewidmet, um den steinernen Westgiebel von hinten, die westliche Empore mit der Orgel und die Grabcapelle der Ascanier zu veranschaulichen. Das spätgotische Portal unten am Glockenthurme mit dem Ascanier-Wappen im Tympanon bildet den Eingang zur Krypta, deren Umrisfs mit punktierten Linien angedeutet ist.

Die beste, wenn auch nur angenäherte Anschauung über Gestaltung und Durchbildung des Inneren wird aus Blatt 56 gewonnen, welches den Längsschnitt in seinen Hauptzügen wiedergibt. Die Ueberwölbung der Ascaniercapelle und die der darunter liegenden Krypta werden sichtbar, und gleichzeitig konnten einige der alten wie neuen Kunstwerke, z. B. das eiserne Wandhochgrab des Kurfürsten Johann des Beständigen im Chöre, die Nachbildung der Jenesener Erzpforte für Luthers Grab im Schiffe und daneben das kleine aber herrliche Bronze-Epitaph von Peter Vischer für den Propst Henning Goede, sowie die beiden dem 14. Jahrh. entstammenden Grabsteine ascanischer Fürsten unter der Orgelempore angedeutet werden. Das Gleiche gilt von den Seitenansichten des Altars und des Orgelgehäuses, der Kanzel, dem Fürstengestühle und der Südreihe der Reformatoren. Zur besseren Beurtheilung des Fürstengestühles und des Kaiserstuhles wird auf die Abb. 9 und 10 verwiesen. Da diese nach photographischen Aufnahmen hergestellt worden sind, die gleich nach der Einweihung gemacht wurden, so zeigt Abb. 9 vor dem Gestühl zwei Bankreihen, welche nicht dazu gehören, sondern nur für den Festact benutzt und dann wieder entfernt wurden. Auf Abb. 10 ist an der rechten Seite das von P. Vischer in Erz gegossene Wandhochgrab des Kurfürsten Friedrichs des Weisen sichtbar und links das von Geyer gemeißelte Standbild Melanchthons.

Ein ähnlicher Grund, nämlich um eine Vorstellung von der Gestaltung und Detailbehandlung der Kanzel zu geben, hat Blatt 58 veranlaßt, welches dieses wichtige Stück der inneren Ausstattung im Maßstabe 1:25 veran-

schaulicht. Es war der besondere Wunsch des verewigten Kronprinzen Friedrich Wilhelm, daß für den Entwurf zur neuen Kanzel in Wittenberg die bekannte Kanzel aus Annaberg als Vorbild gewählt werden sollte. Dies ist denn auch hier geschehen mit Berücksichtigung der verschiedenen Materialien, denn nur der unterste Sockel ist aus Sandstein, alles übrige aus Eichenholz gefertigt. Ihre Höhe beträgt bis zur Kreuzblume 9,20 m. Die Treppe und der Schalldeckel sind selbständige Zusätze. An der Brüstung sind in

Hochrelief die vier Evangelisten mit ihren Symbolen und an dem unteren Kranzgesimse die Wappen der vier Stülte, in welchen Luther gelebt und gewirkt hat, nämlich Eisenach, Erfurt, Worms und Wittenberg angeordnet worden.

Das letzte Blatt 59, gleichfalls nach einer photographischen Aufnahme hier in Kupferätzung wiedergegeben, zeigt das Innere von Westen her gegen den Altar gesehen. Außer der Gesamtarchitektur sind Altar, Kanzel, Fürstengestühl, sechs der Reformatorenstandbilder (links Spalatin, Bugenhagen und Melanchthon, rechts Brenz, Jonas und Luther) und das aus Alabaster gemeißelte und zart bemalte Standbild Friedrichs des Weisen (knieend und barhäuptig im Harnisch) deutlich erkennbar, ferner die Decken mit ihren Malereien und vorn die Bestuhlung.

Technisches und Persönliches.

Zum Aufsenbau wurde Postelwitz, zum Innenbau

Cottar Sandstein verwendet, nur der Obertheil des Altars und alle Standbilder und Statuetten bestehen aus lothringischem Kalkstein (Savonnieres). Der Fußboden im Schiffe ist aus Sollinger Platten von hellgrauer und röthlicher Farbe, der im Chöre aus Mettlacher Fliesen hergestellt; für die Gewölbekappen kamen poröse Ziegel von Greppin, für die Dachbedeckung farbige glasierte Bierschwänze aus der Ziegelei des Herrn Zastrow bei Wittenberg zur Verwendung. Sämtliche Werksteinarbeiten einschließlich des Altars und der Wappen wurden an Plätze in Rogie hergestellt, und zwar unter der musterhaften Leitung des Steinmetzmeisters Jahn, während Bildhauer Jokesch alle Modelle, sowohl die kleinen architektonischen Hilfsmodelle wie die großen in ganzer oder halber Naturgröße, mit rastlosem Fleiße und echt künstlerischer Begeisterung angefertigt hat.



Abb. 10. Kaiserstuhl.

Die innere Ausmalung nach den Entwürfen des Unterzeichneten wird dem Maler Grimmer verdankt, während die Ausführung der Reformatorenstandbilder, welche den jüngeren Bildhauern Riesch, Geyer, Gomanski, Ast, Götz, Ohmann, Lepke, Brodowolf und Kokolsky übertragen war, Prof. Siemering übertrug. Ihm ist vor allem die einheitliche Auffassung und Behandlung zu danken, welche diesem Standbilderreigen einen besonders hohen Werth verleiht. Die 22 bronzenen Medaillons an den Zwickeln der Bogenstirnen sind Arbeiten der Bildhauer Tobereutz, von Uechtritz und Kretzschmer. Für den Altar sind der Christus von Janensch, die beiden Apostelfürsten von Dorn und die acht Apostelstatuetten von Grüttner gemeißelt worden. Die Modelle für die vier Evangelisten an der Kanzel erschuf Tobereutz. Sämtliche Glasmalereien entstammen dem Berliner, vom Director Bernhard geleiteten K. Glasmalerei-Institute. Für die figürlichen Compositionen in den Chorfenstern wurden sowohl die Farbenskizzen wie die Cartons von den Malern Ehrlich und Döring in Düsseldorf angefertigt. Die musivische Arbeit für den Turmfries lieferte Odorico aus Frankfurt a. M. und den eisernen Dachverband für die Kuppelhalle sowie sämtliche Erzgüsse das bekannte Werk in Lauchhammer. Die Kupferbedachungen einschließlich aller architektonischen Bau- und Zierglieder kamen aus der Werkstatt von Fecht aus Oberhausen; die Heißwasserheizung stammt aus Ellerbeld von Zimmerstelt und die dazu gehörigen gußeisernen, durchbrochenen und reich verzierten Verkleidungen der Rohrstränge und Heizkörper aus der Gießerei von Joly in Wittenberg. Die drei Glocken im Gewichte von 5200 Kg. sowie den Glockenstuhl lieferte der Glockengießer C. F. Ulrich in Apolda und die mit 41 klingenden Stimmen ausgestattete Orgel der Orgelbaumeister Ladegast in Weisenseuf.

Die Kosten haben rund 900000 M. betragen. So umfangreiche und schwierige Arbeiten wären in der verhältnismäßig kurz bemessenen Zeit nicht zu bewältigen gewesen ohne dauernde Hülfe. Sie blieb nicht aus und sie kam von allen Seiten. Die Fürsorge des Cultusministeriums für das kirchengeschichtliche Gebiet, die des Geh. Civil-Cabinet's für die Vollendungsarbeiten, das Interesse im Herolds-Amte für heikle Fragen in der Wappenkunde, der nie versagende Rath treuer Freunde und Collegen aus der Akademie der Künste für sinnvoll edlen Schmuck in Plastik und Malerei, der praktische Beistand einer ganzen Reihe jüngerer wie älterer Künstler, welche sich in Stein, in Erz, in Holz und auf Glas verewigt haben, endlich die hingebende Arbeit der ausführenden Architekten und der von ihnen geleiteten Bauhütten haben das scheinbar Unmögliche möglich gemacht. So ist zum Ruhme der evangelischen Kirche und in dankbarer Erinnerung an den unvergesslichen Kaiser Friedrich III. in siebenjähriger Arbeit das Werk vollendet worden.

Fünfzehn Monate nach der Einweihung folgte der furchtbare Orkan vom 12. Februar 1894, welcher in Deutschland so viele Verheerungen angerichtet hat, auch hier seine zerstörende Wirkung aus, indem er die Riesen dreier Fialen des Westgiebels nebst den benachbarten Ziergiebeln auf das Dach stürzte, sodafs auch dieses beschädigt wurde. Die sofort ins Werk gesetzte Wiederherstellung hat wegen der Schwierigkeiten der Berüstung und der notwendigen Vorsicht, welche geübt werden mußte, mehrere Monate gedauert und ist am 27. October desselben Jahres glücklich vollendet worden.

Berlin, Juli 1895.

F. Adler.

Das neue Oberlandes- und Amtsgericht in Hamm i. W.

(Mit Abbildungen auf Blatt 62 und 63 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Die beiden Gerichtsbehörden Hamm's, das Oberlandesgericht und das Amtsgericht, waren seit dem 1. October 1879 in einer zwischen Markt und Brüderstraße gelegenen Gruppe von bescheidenen Gebäuden untergebracht, die zum Theil zwar früher bereits Sitz von Gerichtsbehörden gewesen waren, zum Theil ursprünglich anderen Zwecken gedient hatten und mit geringer Ausnahme dem Anfange des vorigen Jahrhunderts entstammten. Sie konnten bei dem stets wachsenden Geschäftsumfange auf längere Zeit hinaus nicht mehr genügen. Insbesondere gab auch der Mangel an feuersicheren Räumen für Grundbücher und Urkunden bei unmittelbarer Nachbarschaft anderer feuergefährlicher Gebäude zu schweren Bedenken Veranlassung.

Eine am 8. Juni 1888 durch Commissare der Herren Minister der Justiz und der öffentlichen Arbeiten vorgenommene Besichtigung der Gebäude führte zu dem Ergebniss, dafs eine Besserung der Zustände durch Um- und Anbauten nicht zu erreichen war, ein Neubau an derselben Stelle aber wegen der Beschränktheit des Bauplatzes nicht in Frage kommen konnte, sodafs ein Neubau an anderer Stelle in Aussicht genommen werden mußte. Die Haupterfordernisse

für die zu wählende Baustelle, genügende Grösse, freie gesunde Lage und gute Verbindungen mit der Stadt und dem Bahnhofe, fanden sich in einem von der Stadtbehörde angebotenen Grundstücke an der Ecke der Werler Straße und des Caldenhofer Weges in hohem Mafse vereinigt. Nachdem der Ankauf dieses Platzes gesichert und ein Entwurf zu dem Neubau im Ministerium der öffentlichen Arbeiten ausgearbeitet war, wurde dessen Ausführung vom Abgordnetenhaus am März 1890 beschlossen. Während des Sommers desselben Jahres wurden die Baupläne an Ort und Stelle einer umfassenden Umarbeitung unterzogen, bei der vornehmlich die Wünsche der Gerichtsbehörden, das Amtsgericht ganz im Erdgeschofs unterzubringen, zu berücksichtigen waren. Nach Genehmigung dieser Pläne konnten im September 1890 die Bauarbeiten begonnen werden. Am 24. November desselben Jahres wurden die Arbeiten durch eine in Hamm nie erlebte Hochfluth, die zugleich mit einem grofsen Theile der Stadt auch den Bauplatz unter Wasser setzte, unterbrochen. War auch ein dergleichen Ereigniss für absehbare Zeiten nicht wieder zu erwarten, so wurde doch jetzt, da eine Aenderung mit verhältnismäfsig geringen

Kosten noch durchführbar war, die Kellersohle bis über den diesmal erreichten Wasserstand erhaben, eine Maßnahme, die nicht allein das Gebäude den Wirkungen jeder künftigen Hochflut vollkommen entzieht, sondern auch für seine äußere Erscheinung nur Vorteile brachte, da sie eine stattlichere Höhenentwicklung des Bauwerkes und die Anlage einer umfangreichen Terrassenanlage vor dem Haupteingange im Gefolge hatte. Bis zum Schlusse des Jahres 1892 wurde der Bau im Rohbau vollendet. Am 4. Juli 1894 wurde der fertige Bau zur Benützung übergeben.

Der Baugrund bestand unter einer Mutterboden- und trockenen Sandschicht aus einer etwa 1 bis 1,25 m mächtigen, stark wasserhaltigen, fließenden Willsandschicht, auf welche eine weiche Klaischicht folgte, die nach 1 m weiterer Tiefe in festen Mergelfels überging. Da weder der Willsand noch die Klaischicht für das schwere Gebäude genügend tragfähig erschien, so mußte der Mergelfels erreicht werden. Die Grundmauern wurden mangels billiger Bruchsteine in ortsfälliger Weise durchweg in Ziegeln ausgeführt. Die Breite des untersten Absatzes ist so bemessen, daß der Baugrund an keiner Stelle mit mehr als 3 kg auf das Quadratcentimeter belastet ist.

Die große Ausdehnung der überall freiliegenden Außenseiten verbot mit Rücksicht auf die Kosten eine reichere architektonische Behandlung. Sockel, Gesimse, Fensterumrahmungen und Eckquadern wurden in einfachen Formen deutscher Frührenaissance aus rothem Mainandstein gebildet, die dazwischen verbleibenden Flächen mit Rauhputz überzogen. Da die Haltbarkeit des Putzes wesentlich von der Wetterbeständigkeit der Steine abhängt, auf die er aufgebracht wird, so wurde die äußere Schicht, die den Putz aufnehmen hatte, aus klinkerhart gebrannten Dortmunder Steinen hergestellt. Zu dem Putz wurde der weithin als vorzüglich bekannte Beckumer Wasserkalk mit geringem Portlandcementsatz verwandt. Farbenzusätze sind dem Putz nicht gegeben. Machte er daher in der ersten Zeit einen etwas rohen Eindruck, so hat er doch nach Verlauf eines Jahres durch die Witterungseinflüsse eine warme graugelbliche Tönung bekommen, die zu dem kräftig rothen Sandstein in angenehmer Wechselwirkung steht. Das Dach ist in deutscher Doppeldeckung mit Moselschiefer auf Pappunterlage gedeckt. Die Kehlen sind durchweg angeschiefert, die Grate und Firste mit Bleistreifen eingefafet. Die regelmäßige Grundrißform und die alle in gleicher Höhe durchlaufenden Firstlinien ergaben eine verhältnismäßig klare und einfache Construction des Dachstuhls in Eisen. Die unsymmetrisch gebildeten Dachlinder ruhen an der Hofseite der Seitenflügel und des Hinterbaues auf einer 3 m hohen Dampelmauer, durch deren zahlreiche Fenster die langgestreckten, über den Flügeln angeordneten Atrienräume reichliches Licht erhalten.

Alle Innenräume sind mit feuerfesten Decken versehen. Die Kellerräume erhielten mit wenigen Ausnahmen preussische Kappen zwischen Gurtbögen, die Flure in allen drei Stockwerken rundbogige Kreuzgewölbe, die erweiterten Theile derselben in den Hinterflügeln elliptische Tonnen mit Stütkappen. Die Decken der über 8 m breiten Vorräume des Haupttreppenhauses wurden im obersten Stockwerke ganz, in den beiden unteren Stockwerken in ihrem mittleren wagerechten Theile in Stampfbeton auf eisernem Träger-

gerippe hergestellt, während die seitlichen Hohlkehlen und Stütkappen gewölbt wurden. Sämtliche Geschäftsräume sind mit flachen, maulwurfsförmigen Betonkappen zwischen eisernen Längsträgern überdeckt, die in durchschnittlich 1,05 m Abstand gleichlaufend zu den Außenmauern liegen und in Zimmern mit mehr als einer Fensterachse durch Quertträger gestützt werden, mit deren Stögen sie verlastet sind. Die Kappen wurden in Kohlschlackenbeton auf rauher Schalung vorgestampft und nachträglich geputzt.

Die Zimmerfußböden bestehen im ganzen Gebäude aus schmalen Eichenholzriemen, die in den Wohnräumen und Küchen des Kellers in Asphalt, in den Sälen auf Blindboden, in den Arbeitszimmern auf eichenen Lagerhölzern in Längsverband verlegt wurden. Die Richterpöhlen der Säle haben Linoleumböden auf Tannenholzfußböden erhalten. Die Flure sind mit Saargemünder Thonfliesen belegt, der Dachboden ist mit Gipsstrich, der Keller mit Cementstrich auf Betonunterlage versehen. Zu der auf Gewölben ruhenden Haupttreppe und den Treppen im Haupt- und Seiteneingänge ist hellgrauer Porosit aus dem Siebeugbürgen verwandt, während die freitragenden Thurntreppen und die übrigen untergeordneten Treppen aus Basaltlava bestehen.

In Anbetracht der freien Lage des Gebäudes sind sämtliche Geschäftsräume mit Doppelfenstern versehen, deren Außenfenster ebenso wie die einfachen Fenster der Flure, des Dach- und Kellergeschosses aus Eichenholz hergestellt sind, während für die Innenfenster Kiefernholz verwandt ist. An den Fenstern der Süd- und Westseite sind hölzerne Stabrollläden angebracht. Zu den Thüren ist nur in den untergeordneten Räumen Tannenholz, sonst überall bei inneren Thüren Kiefernholz, bei äußeren Eichenholz verwandt. Thüren und Fenster haben einen Lasuranstrich mit Lackirung erhalten, der die natürliche Faserung des Holzes erkennen läßt.

Auf eine Ausstattung durch Malerei ist in den Fluren und Vorräumen zu Gunsten einfachen hellen Anstriches verzichtet, der auf den Gewölben der Flure in Leinfarbe, im übrigen in Wachsfarbe hergestellt ist. Die Dienst- und Wohnräume sind tapetirt. Deckenmalerei einfachster Art in Leinfarbe haben nur die Zimmer der höheren Beamten erhalten. Mit etwas reicherer Wachsfarbenmalerei sind die Decken der Säle und Zimmer der Vorstandsbeamteten ausgestattet. Hierdurch sowie durch Holzverkleidungen, farbige Bleiverglasungen und Wachsfarbenanstrich der Wände ist den Gerichtssälen eine vorzügliche Ausstattung gegeben.

Die sämtlichen Geschäftsräume, Flure und Treppenhäuser werden durch eine Warmwasserheizung erwärmt. Vier Röhrenkessel in Verbindung mit körtzischen Ringröhrenrost-Feuerungen, welche im Keller unter dem Haupttreppenhause aufgestellt sind, erwärmen das Wasser bis auf 90° C. Sie sind untereinander verknüpft, so daß nach Bedarf mehr oder weniger Kessel geheizt werden können. Die Heizfläche ist so bemessen, daß auch bei größter Kälte ein Kessel als Ersatzkessel verbleibt. Als Heizstoff dient Koke oder Anthracitkoke. Das erwärmte Wasser steigt in zwei Stoigröhren von 162 mm Weite zum Dachboden, wird hier durch Verteilungsröhren vertheilt und alsdann durch 32 Abfallstränge zu den 133 Heizkörpern geführt. Die Abfallstränge vereinigen sich im Keller zu sechs Rücklaufföhren, von denen drei in der rechten und drei in der linken Hälfte

des Gebäudes liegen. Da an jeden der sechs Rückläufe nur Heizkörper von Zimmergruppen angeschlossen sind, die nach derselben Himmelsrichtung liegen, so kann durch entsprechende Stellung der Rücklaufventile die Wärmeverteilung je nach der herrschenden Windrichtung einigermaßen schon vom Keller aus geregelt werden. Von den Rohrleitungen liegen nur die im Haupttreppenhaus emporgeführten Steigröhren in Schlüzen, die mit Lochblech auf Winkelseisenrahmen verkleidet sind. Alle übrigen Röhren sind innerhalb der Stockwerke frei in den Zimmerdecken abgebracht. Als Heizkörper dienen Rohrregister mit doppelten Röhren von 58 und 82 mm Durchmesser, die auf Consolen an den Wänden angebracht sind.

Besondere Entlüftungsvorrichtungen in Gestalt von Abzugscanälen, die in den Wänden ausgespart sind und in den Dachraum ausmünden, haben nur die Säle erhalten. Im Schöfensaal, wo größere Menschenansammlungen zu erwarten sind, kann die Entlüftung durch Bunsenbrenner, die in den Entlüftungsröhren angebracht sind, gesteigert werden. Aus dem Dachraum wird die verlorene Luft durch vier Entlüftungsschöte abgesogen. In den Sälen und Zimmern, in denen mehrere Personen arbeiten, sind zur Beförderung des Luftwechsels außerdem Glasjalousien in den Oberfenstern angebracht.

Die dem Haupteingange vorgelegte, aus Hannoverscher Basaltquadern errichtete Terrasse, zu welcher eine 11 m breite Freitreppe hinaufführt, deren Wangen mit Candelabern besetzt sind, ist mit farbigem Mosaikpflaster belegt. In den beiden seitlichen halbkreisförmigen Ausbauten haben entsprechend geformte Blumenbeete Platz gefunden.

Die Ausrüstungsgegenstände der Säle des Oberlandesgerichts, der Berathungszimmer, der Zimmer der Vorstandsbeamten und Senatspräsidenten sind in Eichenholz, die des Schöffensals und der Richterzimmer des Obergerichts sowie einiger Räume des Oberlandesgerichts in politem Kiefernholz vollständig neu hergestellt.

Die früher üblichen Tüchtele auf Richtertischen und Schreibtischen sind wegen ihrer geringen Dauerhaftigkeit mit wenigen unumgänglichen Ausnahmen vermieden und durch Linoleumeinlagen in die auf Rahmen und Füllungen gearbeiteten Tischplatten ersetzt. Die Gerichtstische haben gefaltete Vorderwände erhalten.

Die Gesamtbaukosten, welche zu rund 935 000 M. veranschlagt waren, belaufen sich auf rund 835 000 M., von denen 33 500 M. auf tieferes Grundmauerwerk, 26 500 M. auf Nebenanlagen, 59 000 M. auf innere Einrichtung und 55 500 M. auf Grunderwerb und Straßeneinhebung entfallen. Die Kosten des eigentlichen Gebäudes stellen sich hiernach auf 660 500 M., d. h. auf 311 M. für 1 qm bebauter Grundfläche und 17,30 M. für 1 elm unbauten Raumes.

Die besondere Bauleitung war dem Königlichen Regierungs-Baumeister, jetzigen Landbauinspector Butz übertragen, der bis zum Anfang des Jahres 1892 dem Kreisbauinspector, Baurnath Westphal in Soest, späterhin unmittelbar dem Königlichen Regierungspräsidenten in Arnsberg unterstellt war. Als Hilfsarbeiter waren bei der Bauleitung der Königliche Regierungs-Baumeister Habelt und zeitweise der Königliche Regierungs-Bauführer Bauer thätig.

Kunststile der Naturvölker.

Von Dr. H. Schurtz in Bremen.

(Alle Rechte vorbehalten.)

1. Melanesien.

Unvergessen ist der Eindruck, den die japanische Kunst mit ihrer gefälligen Leichtigkeit, ihrer treffenden Wiedergabe leichter und luftiger Stimmung, ihrer Fähigkeit, mit den geringsten Mitteln Großes zu erreichen, auf die Malkunst Europas übte, deren sorgsam mit schwerer Farbe belebte Leinwandflächen sich so unendlich schwerfällig neben diesen bunten exotischen Schmetterlingen ausnahmen. „Für die Maler war die japanische Kunst eine Offenbarung“, sagt Muther mit vollem Rechte. Wenn das Aquarell wieder seine gebührende Stellung erhalten hat und eine der Eigenart der Wasserfarben entsprechende freie Malweise entstanden ist, so schulden wir Japan einen großen Theil der Anregung und des Dankes.

Solche Thatsachen regen zu weiterer Umschau an. Ein Gebiet freilich mit einer so hochentwickelten eigenförmlichen Kunst wie Japan finden wir auf dem Erdball nicht zum zweiten Male. Aber wenn wir dem Maler kein neues Wunderland versprochen dürfen, so fehlt es um so weniger an eigenförmlichen Kunstgebieten, in denen die niederen Formen der bildenden Künste, die wir als Ornamentik zusammenfassen können, eine glänzende Ausbildung erfahren haben. Dem Kunstgewerbe und der Architektur wird es da an Anregung nicht fehlen, obgleich es wohl ausgeschlossen ist,

dafs wir irgendwo bei den Gegenförmern einen erlösenden neuen Stil für unser stilleses Zeitalter entdecken. Befruchtend auf unsere Ornamentik können die Kunstleistungen primitiver Völker indessen recht wohl wirken. Dafs dies vorläufig nur in geringem Grade geschehen und auch in diesem Falle die Uebertragung meist auf ungeeignete Weise versucht worden ist, erklärt sich einfach genug: man hat die Kunstleistungen nicht verstanden, ihre Entwicklung nicht begriffen und hat infolgedessen nur eine ungesunde Mischung fremder und europäischer Stilearten erzielt, statt im Sinne des fremdartigen Stiles, den man nachahmen wollte, weiter zu schaffen.

Dem Mangel des Verständnisses kann nur durch eine Wissenschaft abgeholfen werden, durch die Völkerkunde. Sie ist es, die die Regungen der Völkerecke beleuchtet und erforscht, sie schreibt nicht achtlos an den Erzeugnissen culturarmer Völker vorüber, sondern sieht in ihnen den Niederschlag des Lebens und Denkens eigenartiger und im Vergleich mit den Culturvölkern vereinsamer Stämme, die eng mit ihrer Heimath und der Natur verwachsen sind. Sie lehrt uns, dafs die Kunstleistungen eines Volkes nicht aufstigen Träumereien entsprungen sind, sondern Sinn und Bedeutung besitzen.

Die Ornamentik der Naturvölker ist, wie gesagt, bisher wenig berücksichtigt worden, und wenn es geschah, nicht

im rechten Sinne. Besonders hat ein Dogma, das fast in allen Werken über ornamentale Kunst wie ein unumstößliches und gewissermaßen selbstverständliches Ergebnis der Beobachtung wiederkehrt, jede unbefangene Anschauung der primitiven Kunststile gehindert: es ist die Behauptung, daß die geometrischen Ornamente immer und überall zuerst erfunden seien, daß dagegen die stilisierten Formen der Pflanzen, Thiere und Menschen schon einer höheren Stufe der Entwicklung angehörten.

Seitdem die Völkerkunde eine selbständige Wissenschaft geworden ist und dem Culturbesitz der Völker ihre Blicke zugewendet hat, ist es immer unzweifelhafter geworden, daß vielmehr das Gegentheil der Fall ist. Geometrische Ornamente einfacher Art finden sich freilich bei den Naturvölkern, und namentlich die Flechtkunst und die Töpferkunst mit einer gewissen Nothwendigkeit auf sie hinführen; aber weitaus die meisten anscheinend geometrischen Ornamente sind nur die Ergebnisse einer längeren Entwicklung, mit einem Worte der Stilisirung. Was aber Stilisieren eigentlich heißt, und in wie verschiedener Art Naturgegenstände stilisiert werden können, das erfahren wir nicht aus dem bunt zusammengewürfelten Formenschatz der heutigen europäischen Kunst, sondern aus der einfacheren, in ihrem Wachsen und Verfall leichter zu beobachtenden Ornamentik der Naturvölker.

Deutschland besitzt unter seinen Südoceaniern ein Gebiet, das einen der eigenartigsten und anziehendsten Kunststile entwickelt hat, der auf der Erde zu finden ist, nämlich Neumecklenburg (Neuirland), die zweite Hauptinsel des Bismarck-Archipels. Verwandt mit dem Stile des Gebietes, das nicht einmal die ganze Insel sondern nur die Nordhälfte mit dem benachbarten Neuhannover einfaßt, sind die der benachbarten Striche, Neupommerns (Neubritanniens), Neuguineas, der Salomonsinseln, der Admiralitätsinseln usw. Da es sich hier um keine rein ethnographische Darstellung handelt, so werde ich die verschiedenen Stilprovinzen nicht streng auseinanderhalten, sondern den allgemeinen Charakter und die Entwicklung der melanesischen Ornamentik an Beispielen nachweisen, die allen Theilen Melanesiens entnommen sind. Die Kunst Neumecklenburgs ist allerdings die entwickeltste von allen, aber gerade deshalb nicht so übersichtlich und klar wie die der Nachbargebiete mit ihren einfachen Erzeugnissen. Eine wirkliche Beschreibung dieser unendlich reichen Kunstwelt ist ohnehin an dieser Stelle nicht möglich.

Prüfen wir zunächst die Art des Stilisirens, so lehrt uns eine genauere Betrachtung, daß es auf sehr verschiedene Weise erfolgen kann und daß man sich keineswegs darauf beschränkt, nach der bekannten Formel J. Häuselmanns „das Wesentliche, Inhaltsvolle, körperlich Hervorragende und besonders Lebenskräftige der Formen scharf und bestimmt wiederzugeben, das Unbedeutende, Unwesentliche und Zufällige wegzulassen.“ Der Naturmensch kümmert sich um diese Vorschrift, die aus der durchgebildeten Ornamentik der klassischen Völker abgeleitet ist, durchaus nicht.

Der Melanesier, kann man ganz im allgemeinen sagen, stilisiert seine Menschen- und Thierfiguren (Pflanzen fast niemals), indem er sie entweder vereinfacht und zusammenzieht oder einzelne Theile unverhältnismäßig vergrößert;

so entstehen Kümmer- und Wucherformen. Andererseits aber bildet er die Figuren nach gewissen Gesetzen, die sich meist aus den Eigenthümlichkeiten des Stoffes ergeben und mit der Zeit herkömmlich geworden sind.

Für die letztgenannte Erscheinung bietet die Kunst des westlichen Neuguineas vorzügliche Beispiele. Hier tritt eine Stilisirung auf, deren Urbild der sich krümmende Holzspan gewesen sein mag und die nun auf Figuren und Ornamente umbildend einwirkt. In Abb. 1 sehen wir Arme und Beine einer kleinen Holzfigur, eines Ahnenbildes, in dieser Weise aufgerollt, in Abb. 2 aber haben sich die Arme zu schlangenartigen, ebenfalls stilisiert gekrümmten Auswüchsen entwickelt. Ganze Figuren sind so zuweilen in einer Weise aufgelöst und entstellt, daß es selbst dem geübten Blick schwer wird, die ursprüngliche Form zu errathen. Noch verhältnismäßig kenntlich ist sie in Abb. 3, stärker umgebildet in Abb. 4, wo aber das deutlich lemerklare Ange-



Abb. 1. Ahnenfigur aus West-Neuguinea.



Abb. 2. Von einer Kalkdose aus Bambus, West-Neuguinea.



Abb. 3. Von einem Kopfschemel, Geelvink-Bai.

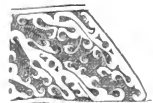


Abb. 4. Ornament von einer Bambusbüchse, Geelvink-Bai.

einen sicheren Anhalt bietet, daß hier ein Thier- oder Menschenkopf ornamental mit umgebildet worden ist.

Das Auge ist es nun auch, das bei der Entstehung anderer ornamentaler Formen als letzter Rest des ursprünglichen Gebildes zurückbleibt. Es gilt dies namentlich von gewissen eigenthümlichen Wucherformen, die vielleicht in ihren Anfängen mit der oben erwähnten holzspanartigen Aufrollung im Zusammenhang stehen und wohl durch das Bestreben veranlaßt worden sind, eine einzelne Figur derart zu vergrößern und nach allen Richtungen hin auszudehnen, daß sie eine ganze Fläche ornamental zu bedecken und so verzieren vermog. Man erreicht dies, indem man die Umrisse der Figuren mit zahlreichen concentrischen Linien innen und außen umzieht oder indem man sie in Spiralen auflöst.



Abb. 5. Maske von Dailmanshafen, Deutsch-Neuguinea.

Auch diese Umbildung fängt im kleinen an. Abb. 5 zeigt eine Maske, deren Auge durch concentrisch darumgelegte Linien zu einem ungewöhnlichen Umfange erweitert ist, während auf der Stirn ein ähnliches Gebilde — gewissermaßen

ein zweites Auge — erscheint. In Abb. 6 sehen wir ein anderes Auge mit einer in derselben Art vergrößerten Pupille. Auf diese Weise gelingt es, wie Abb. 7 beweist, einen großen Theil eines Speerschaftes mit zwei concentrisch erweiterten Ornamentstücken zu bedecken, die in ihrer Form vielleicht Vogelsköpfe oder einfach Augen gewesen sind. Ein prachtvolles Beispiel einer folgerichtigen und zugleich zielreichen Durchführung der concentrischen Stilisirung ist ein Tanzschild aus Neu-Neuguinea, von dem Abb. 8 eine Hälfte zeigt. Hier sind mehrere Vogelfiguren und -köpfe derart aufgelöst, daß fast nur noch die Augen, die unverändert geblieben sind, auf die Spur des ursprünglichen Sinnes des Ornamentes leiten.

Ganz besonders häufig ist eine auf diesen Grundlagen ruhende Ornamentik auf den geschnittenen Kokosschalen und



Abb. 6. Von einer Bambusbüchse, Neupommern.



Abb. 7. Ornament eines Speeres, Neu-Hannover.



Abb. 8. Hälfte eines Tanzschildes, Neu-Neuguinea.



Abb. 9. Ornament eines Armbandes aus Schildpatt, Kelana in Deutsch-Neuguinea.



Abb. 10. Flügel eines geschnittenen Vogels, Neumecklenburg.



Abb. 11. Pfeilschleuder, Deutsch-Neuguinea.



Abb. 12. Pfeilschleuder, Deutsch-Neuguinea.

Schildpattschmucksachen zu finden, die in großer Zahl aus Melanesien in unsere Museen gelangt sind. Kennzeichnend für diese Gruppe von Ornamenten ist der Umstand, daß hier nicht nur die Augen, sondern auch die Zähne als der Umwandlung widerstehende Reste übrig geblieben sind, sodaß schließlich förmliche Augen- und Zahnornamente sich herausbilden. In Abb. 9 sehen wir z. B. Augen von concentrischen Linien umschlossen, deren Zwischenräume von Zahnreihen ausgefüllt sind. Nicht selten sind auch die Zwischenräume der Linien mit bloßen Querstreifen ausgefüllt, die wohl nur gänzlich vereinfachte Zahnreihen darstellen, oder sie sind in ähnlicher Weise durchbrochen geschnitten, wie Abb. 10 zeigt.

Eine andere Art der Stilisirung, die man als künstlerische Symmetrie bezeichnen kann, tritt in Melanesien verhältnismäßig zurück, ist aber doch häufig genug, um



Abb. 13. Ahnenfigur, Fischhafen.



Abb. 14. Ahnenfigur, Neumecklenburg.



Abb. 15. Ahnenfigur, West-Neuguinea.



Abb. 16. Ahnenfigur, West-Neuguinea.

wenigstens Erwähnung zu verdienen. Man bildet in diesem Falle eine unsymmetrische Figur in der Weise zu einer symmetrischen um, daß man die eine Hälfte der anderen gleich macht und somit Gestalten erzielt, die eine gewisse Verwandtschaft z. B. mit dem österreichischen Doppeladler haben. In Europa wird ja oft genug in dieser Weise stilisiert. Ein Beispiel aus Melanesien wird den Vorgang besser erläutern als dies Worte vermögen. In Abb. 11 sehen wir als Griff einer Pfeilschleuder die Figur eines Nashornvogels angebracht, dessen Kopf und Hinterleib deutlich zu erkennen sind (letzterer mit beginnender concentrischer Auflösung!). Abb. 12 geht offenbar auf dieselbe Idee zurück, hier aber ist der gänzlich stilisierte Vogelkopf zweimal vorhanden und vertritt auch die Stelle des Vogelkörpers, sodaß ein symmetrisches Ornament entsteht.

Wenn wir die in concentrischen Linien aufgelösten oder sonst umgestalteten Figuren wieder auf ihre ursprüngliche

Form zurückzuführen verstehen, so haben wir den Schlüssel zu einem großen Theile der verwickelten melanesischen Ornamente und insbesondere der neumecklenburger Schnitzereien erlangt. Aber wir haben dann noch immer keine Erklärung für die merkwürdigste Eigenschaft dieser Kunstwerke, nämlich für jene Verschmelzung mehrerer Gestalten zu einer einzigen, wie sie uns am ergoartigsten und zugleich räthselhaftesten abmalen in den Erzeugnissen des neumecklenburger Kunstfleißes entgegentritt.

Versuchen wir indessen uns über den Gedankengang klar zu werden, der zur Entstehung dieser seltsamen Gebilde führt, so erkennen wir bald den Zusammenhang, der die einfachsten Formen dieser Art mit den verwickeltsten verknüpft. Es ist die Verehrung der Verstorbenen, der Ahnenkultus mit seiner Fülle wunderlicher Begriffe, der die Anhäufung so zahlreicher Figuren in jeder einzelnen Schnitzerei begünstigt.

Aus dem Gedanken, daß der Verstorbene sich in ein Thier verwandelt oder daß überhaupt die Seele die Gestalt eines Thieres besitzt, erklärt sich die häufige Erscheinung, daß man das Seelenthier mit dem Holzbilde des Todten in Verbindung bringt. Der Gebrauch, Ahnenbilder zu fertigen, in denen die Seele des Verstorbenen ganz oder theilweise fortlebt, ist ja in Melanesien fast allgemein verbreitet. Abb. 13 stellt ein solches Ahnenbild dar, auf dessen Rücken ein Krokodil erscheint. Abb. 14 ein anderes, das von einer Schlange umwunden ist.

Bei dieser Gelegenheit mag eine andere Eigenthümlichkeit der Ahnenbilder erwähnt sein, die oft ungeheure Größe des Kopfes im Verhältniß zum übrigen Körper (vgl. Abb. 15). Der Grund liegt in der hohen Wichtigkeit, die man dem Schädel der Verstorbenen beilegt. Manche dieser Ahnenfiguren sind sogar dazu eingerichtet, den sorgfältig gereinigten und aufbewahrten Schädel in einer Hühling des Kopfes aufzunehmen, wie Abb. 16 zeigt. Der Schädelentus ist be-



Abb. 17. Gemeindefhaus von Bilibili, Deutsch-Neuguinea.

kanntlich durch ganz Indonesien und Melanesien verbreitet und vielfach dahin ausartet, daß man jeden Schädel als Talisman und kostbares Besitzthum betrachtet und deshalb Kriege führt oder Raubzüge unternimmt, um möglichst viele Schädel zu erbeuten.

Wie die Schädel sind nun auch die Ahnenbilder eine Art von Schutzgöttheiten. Man bewahrt sie deshalb meist sorgfältig auf und vereint wohl der größeren Wirksamkeit wegen mehrere von ihnen, indem man sie an einen Stango bindet oder auch mehrere übereinanderstehend an einem Baumstamme formt; so entstehen die Ahnenreihen. Da nun die Seelenthier oft mit den Ahnenbildern vereint sind, so ist damit schon ein Anstoß zur Anhäufung und Verschmelzung zahlreicher menschlicher und thierischer Gestalten gegeben. Eine sehr interessante Entwicklungsform ist von Finsch an der Küste Deutsch-Neuguineas nachgewiesen worden (Abb. 17). Die Ahnenreihe dient hier als Pfeiler des Gemeindefhauses, die entsprechenden Thiere aber sind nicht mit ihr vereint, sondern bilden an Querstäben aufgehängte Reihen.

Aus dem Gedanken, daß Todte sich in Thiere verwandeln, geht eine Anschauung hervor, die man als Totemismus bezeichnet. Jeder Stamm zerfällt dort, wo Totemismus

herrscht, in mehrere Geschlechter, die von einem Thiere, in seltenen Fällen auch von einer Pflanze, einem Gestirn u. dgl. abstammen glauben und dieses Thier dann wie eine Art Wappen zur Bezeichnung des Geschlechtes anwenden. In Melanesien hat sich der Totemismus zwar nicht so scharf ausgebildet wie vielfach anderwärts, aber er ist doch an vielen Punkten nachgewiesen und hat seinen Einfluß auf die Ornamentik geltend gemacht. So mag Abb. 18 einer totemistischen Anschauung entsprungen sein: ein Mann wächst aus dem Rachen eines Fisches, wahrscheinlich also des Ahnherrn des ganzen Geschlechtes, mit halbem Leibe heraus.

Es lag indessen noch ein anderer Anlaß vor, die Figur des Verstorbenen mit Thieren zu umgeben und zu verschmelzen. Der Todte konnte nach einer im malayo-polyenesischen Gebiet weitverbreiteten Ansicht seine Reise ins Jenseits nicht allein vollenden, sondern mußte von einem Vogel — gewöhnlich dem Nashornvogel oder Buceros — in die Lüfte emporgetragen werden. Diese Vorstellung hat sich in seltener Weise mit einer anderen, die den Todten seine Reise in einem Boote antreten läßt, vermisch, so daß das Todtenschiff oft mit dem Kopf und Schwanz des Buceros geschmückt erscheint u. dgl. Auf ihrer Fahrt aber wird die Seele noch von allerlei Thieren beschützt, deren Nachbildungen man ins Grab legt oder die man wenigstens an der Ahnenfigur mit darstellt. Freilich ist es nun ein sonderbarer Widerspruch, daß man die Seele in ein entferntes Land wandern läßt und sie gleichzeitig im Ahnenbild anwesend glaubt; man



Abb. 18. Geschnitzte Figur, Neumeklenburg.

hilft sich vielfach aus der Verlegenheit, indem man eine Theilung der Seele in mehrere Bestandtheile annimmt, deren einer ins Jenseits reist, während ein zweiter das Bild, das den Verstorbenen darstellt, beseelt, ein dritter vielleicht als Gespenst in den düstern Wäldern oder nachts selbst im Dorfe sein Wesen treibt, und ein vierter in einem Krokodil oder einer Schlange fortlebt.

In Melanesien giebt es Darstellungen der Todtenreise, die recht wohl kenntlich sind, während andere ganz von phantastischem Beiwerk überwuchert erscheinen. In Abb. 19 sehen wir den Todten auf dem Schwanz des Buceros sitzen, während eine stark stilisierte Schlange den Kopf mit dem



Abb. 19. Schnitzerei, Neupommern (?).

Maule erfaßt hält, entweder als Seelenthier (wie ja auch in Abb. 13 das Krokodil den Kopf des Ahnenbildes mit dem Rachen berührt) oder als schützender Dämon. Diese Bedeu-

tung des Nashornvogels läßt es ganz erklärlich erscheinen, daß er in der Kunst Neumecklenburgs eine sehr wichtige Rolle spielt und in den seltsam verschlungenen Figurenmassen oft wiederkehrt.

Auch die eigenthümlichen Masken Neumecklenburgs sind oft mit dem Kopf des Nashornvogels geschmückt. Bei gewissen Tänzen, die auf den Ahnencult Bezug hatten, trug man geschnitzte Bucerosköpfe, indem man sie an einem Stiele mit den Zähnen festhielt; es entstanden dann Masken, an deren Mundöffnung der Vogelkopf gleich angeschnitten war, und endlich vervielfachte und stilisierte man das Motiv noch in der wunderlichsten Weise. So wächst in Abb. 20 der Buceroschnabel aus dem Gesichte heraus und trägt an seiner Spitze einen Fisch. An einer andern ist statt des Fisches ein zweiter kleiner Vogelkopf angebracht.



Abb. 20. Maske, Neuhannover.



Abb. 22.
Trommel,
Ambryon
(Neue
Hebriden).



Abb. 21. Schiffsschnabel, Humboldt-Bai.



Abb. 23. Trommel, West-Neuguinea.



Abb. 24. Trommel, Huonglof.



Abb. 25. Trommel, Süd-Neuguinea.



Abb. 26. Trommel, Süd-Neuguinea.



Abb. 27. Spitze eines
Schiffsschnabels,
Geestrich-Bai.



Abb. 28.
Ahn-
en-
fig-
ur,
Hatz-
feld-
Lafae
(Deutsch-
Neu-
guinea).

da keine der anderen völlig gleicht. Hier muß die eigene Anschauung zu Hilfe kommen, die ja durch die Museen für Völkerkunde ungemein erleichtert ist; wer sich den Sinn der Schnitzereien, wie ich ihn darzustellen versucht habe, bei der Betrachtung vergewissert, wird bald imstande sein, die Gedankenwelt einigermaßen zu verstehen, die sich in den phantastischen, buntbemalten Kunstwerken ausspricht. Uebrigens darf man den Eingeborenen Melanesiens nicht immer eine bestimmte Absicht bei der Herstellung ihrer Schnitzereien zutrauen; gerade weil sie den Sinn der gegebenen und stets von neuem wiederholten Motive oft halb oder ganz vergessen haben, können sie der Phantasie um so freier die Zügel schiefen lassen, um so ungebundener mit den gegebenen Figuren spielen und sie willkürlich durcheinander werfen.

Wie tief indessen die Vorstellungen über das Jenseits in das Leben des Melanesiers eingreifen und dadurch auf Kunst und Ornamentik wirken, läßt sich an andern Bei-

Wir haben somit die verschiedenen Ursachen kennen gelernt, die zur Verschmelzung mehrerer Figuren und überhaupt zur Anhäufung phantastischer Gestalten in den Kunstwerken der Melanesier führen mußten. Die Erscheinung ist nicht auf Neumecklenburg beschränkt, wenn sie auch dort am ausgeprägtesten auftritt. Abb. 21 stellt einen Schiffsschnabel von der Humboldt-Bai (an der Grenze von Holländisch- und Deutsch-Neuguinea) dar, der aus einem förmlichen Gewirr einzelner Tiergestalten besteht, von denen theilweise nur die Augen noch kenntlich sind. Gerade am Schiffsschnabel bringt man gern Ahnenfiguren oder totemistische Sinnbilder als Schutzmittel bei stürmischer See oder als Begünstiger des Fischfangs an.

Von den verwickelten Figuren der neumecklenburger Kunst ist es kaum möglich eine genauere Schilderung zu geben,

spielen zeigen. Die Trommeln und Pauken gelten bei vielen Völkern als unheimliche und in gewissem Sinn heilige Gegenstände, ihr dumpfer Ton läßt sie als besonders geeignete Instrumente für den Totencult und die damit verknüpften Tänze erscheinen. Das hat nun auf den Neuen Hebriden dahin geführt, daß man Ahnenfiguren und Trommeln in eins verschmolzen hat: die hohlen Baumstämme, die als Trommeln dienen, sind mit Gesichtern verziert, die offenbar Verstorbene darstellen sollen und oft förmliche Ahnenreihen bilden. Abb. 22 zeigt eine solche Trommel von der Insel Ambryon.

Anderwärts wieder bringt man die Ahnenthiere mit den Trommeln in Verbindung, besonders die Krokodile und Eidechsen, in denen man offenbar am häufigsten die Geister der Toten verkörpert zu sehen glaubt. In Abb. 23 und 24 sind die Eidechsen als Honkel der Instrumente verwandt. Daneben findet sich die völlige Umwandlung der Trommel in ein Thier

mit weitgeöffnetem Rachen, wie Abb. 25 und 26 zeigen. Alle diese Dinge also sind nicht bedeutungslos, keine leeren Spielereien, sondern hängen aufs engste mit dem geistigen Leben des Volkes zusammen.

Nicht nur die Trommeln gehen in Thiergestalten über. Die Ahnenfiguren selbst sind oft deshalb von grotesker Form, weil eine gewisse Verschmelzung mit der Gestalt von Thieren, besonders von Vögeln, stattgefunden hat. So erklärt sich die wunderliche Nasenbildung mancher Ahnenfiguren oder anderer menschlicher Gestalten, wie in Abb. 27 und 28, die in beiden Fällen wohl auf eine Nachahmung des Vogelschnabels zurückführt.

Die vorstehenden Bemerkungen können, wie gesagt, nur einige Fingerzeige zum Verständniß der melanesischen Ornamentik geben; wer den Stil dieses fernen Neudeutschlands für die Kunst und Architektur Europas nutzbar machen wollte, müßte sein Auge und sein Verständniß vor allem an der überwältigenden Fülle melanesischer Kunstwerke üben, die in unseren Museen aufgehäuft sind und sich noch beständig durch neuen Zuwachs vermehren. Die Wissenschaft der Völkerkunde wird ihm dabei unentbehrlich sein. Der Ethnologe studirt freilich diese Dinge zunächst in ganz anderem Sinne als der Künstler; ihm sind die ästhetischen Ergebnisse weniger wichtig als die Beweise für die geistige Entwicklung sowohl, wie für Abstammung und Wanderung der Völker, die aus diesen phantastischen Hieroglyphen zu ihm sprechen. Aber er wird durch seine Arbeit den Künstler, der sich in diese fremdartige Kunstwelt zu vertiefen strebt, vor Irrwegen bewahren und zu tieferer Erkenntniß führen können.

2. Nordwestamerikaner.

America hat eine viel gleichartigere Bevölkerung als die alte Welt. Der Tinnex-Indianer, der an der nördlichen Baumgrenze ein dürrtges Leben fristet, ist von dem Peruaner oder dem Feuerländer nicht entfernt so verschieden, wie der Arier vom Neger oder vom Chinesen. Diese wunderbare Gleichmäßigkeit suchte man durch die Behauptung zu erklären, daß die Indianer erst spät über die Völkerbrücke am Beringsmeeer herübergedrungen wären und sich über das Festland verbreitet hätten; ja man rechnete wohl die Indianer kurzweg zur mongolischen Rasse. Diese Annahme hat sich als falsch erwiesen; die vorgeschichtlichen Funde zeigen, daß der Mensch schon vor der Eiszeit America bewohnt, und daß er sich in dieser ältesten Zeit bereits einer gewissen Gesittung erfreut hat.

Die Gleichartigkeit der Amerikaner hat natürlich wie jede Regel ihre Ausnahmen. Die Natur der einzelnen Landstriche sowie das Klima konnten nicht ohne Einfluß bleiben, und wenn sie auch die körperliche Beschaffenheit auffallend wenig verändert haben, so ist dafür der Culturbesitz der einzelnen Stämme äußerst verschieden. Neben den hochentwickelten Völkern im Hochlande von Mexiko und Peru kennen wir Stämme von so niedriger Culturstufe, wie sie überhaupt auf der Erde nur irgend zu finden ist; der Bewohner Britisch-Americas muß dem rauhen Klima seiner Heimath anders entgegenreten, als der unstete Jäger des brasilianischen Tieflandes dem feuchtwarmen Klima seines Wohngebietes. Dort aber, wo America sich dem besahtarten Asien nähert

und das insalubre Meer eine Wanderung von Ertheil zu Ertheil begünstigt, konnten auch Wirkungen eintreten, die auf der übrigen Erde so häufig und in America so selten sind: durch Zumischung fremder Bestandtheile zum indianischen Blute der Bewohner konnte hier ein neues eigenartiges Volkthum entstehen. So ist es gekommen, daß Nordwestamerica eine eigene ethnographische Provinz bildet, deren merkwürdiger Kunststil eine nähere Betrachtung verdient.

Werfen wir zuerst einen Blick auf die Natur des Landes! Der Nordwesten Americas hat in mancher Beziehung Aehnlichkeit mit dem Europas, namentlich was das Klima betrifft. Der Westen der europäisch-asiatischen Landmasse sowohl wie der Americas ist dem Osten gegenüber auffallend begünstigt, — das eisige Kamtschatka im Osten Asiens liegt in der Breite Norddeutschlands und Englands, nirgends ist der Ost- und Göttrdeleau weiter als in Norwegen polwärts verbreitet, und ebenso entspricht in Nordamerica dem unwirthlichen Labrador ein Küstenland im Westen, das reich an Wäldern und klimatisch so mild ist, daß Versuche mit Göttrdeleau noch im südlichen Alaska Erfolg gehabt haben. Besonders Norwegen hat Aehnlichkeit mit dieser nordwestlichen Küste Americas; hier wie dort ist das Küstenland von tief einschneidenden Fjorden zerrissen und von Inseln umkränzt, hier wie dort steigt in seinem Rücken ein hohes, schneereiches Gebirge empor und trennt es scharf von dem dahinter liegenden Gebiete.

Nordwestamerica ist nun, wie gesagt, nicht nur seiner natürlichen Beschaffenheit nach ein besonderes Land, sondern es ist auch in ethnologischer Beziehung eine ganz eigenartige Provinz. Diese Provinz hat eine sehr einfache Begrenzung: im Westen vom Meere, im Osten vom Felsengebirge abgeschlossen erstreckt sie sich ungefähr vom Elassberge im Norden südwärts bis zum Pugetmund, also zur Nordgrenze der Vereinigten Staaten; eine Anzahl Inseln, insbesondere Vancouver und die Königin Charlotte-Inseln, gehören ebenfalls zum Gebiete der Nordwestamerikaner. Weiter nach Süden hin finden sich ausgeprägte Indianerstämme, ohne daß allerdings eine scharfe Grenze zu ziehen ist; im Norden dagegen treten Tinnex-Indianer bis ans Meer und weiterhin Stämme, denen man wohl am besten eine Zwischenstellung zwischen Indianern und Eskimos zuweist.

In diesen Grenzen eingeschlossen leben die Völkerchen, die man als Nordwestamerikaner im eigentlichen Sinne zu bezeichnen pflegt, und unter denen die Tlinkit oder Koloschen im Norden, und die Haidah auf den Charlotten-Inseln und z. Th. auf dem Festlande als die bedeutendsten und eigenartigsten zu nennen sind. Betrachten wir sie näher, dann erkennen wir, daß nicht nur Klima und Wohnort hier verändernd auf das indianische Wesen eingewirkt haben, sondern daß hier auch Völkermischungen vor sich gegangen sind, die sowohl im Körperbau, wie in Cultur und Kunst zu Tage treten.

Ein Theil der Zumischung wird von Asien herübergekommen sein, denn das Bering-Meer ist seit alter Zeit mehr eine Brücke als ein Hemmnis für seine sekundären Anwohner gewesen. In der That weisen viele Besonderheiten der Nordwestamerikaner auf Asien hin; aber es bleibt ein Rest, der auf diese Weise nicht zu deuten ist. Gerade eine Betrachtung des Kunststiles läßt auf Einflüsse schließen,

die über den Stillen Ocean herübergekommen sein müssen, denn, um es gleich auszusprechen, die Grundgedanken der nordwestamerikanischen Kunst sind in der Hauptsache dieselben wie die der melanesischen, oder, allgemeiner gesagt, wie die der Kunst des großen malayopolynesischen Kulturgebietes. Es muß demnach eine polynesiische Einwanderung nach der Nordwestküste Americas stattgefunden haben. Eine genauere Untersuchung dieser merkwürdigen Tatsache kann natürlich an dieser Stelle nicht gegeben werden¹⁾.

Jedenfalls sind wir nun in der angenehmen Lage, die bei der Betrachtung der melanesischen Ornamentik gewonnene Erkenntnis nochmals anwenden und zugleich beobachten zu können, wie aus ganz

ähnlichen Anfängen und Grundrügen sich doch ein sehr verschiedener Stil entwickelt hat.

Bei der Betrachtung der verwinkelten und miteinander verschmolzenen melanesischen Figuren sahen wir, daß sie auf den Altnenkult zurückgingen, und daß sich mehr oder weniger auch totemistische Gedanken geltend machten. Dasselbe gilt von Nordwestamerica, nur daß hier der Totemismus viel entschiedener durchgeführt ist und der ganzen Kunst und Ornamentik seinen Stempel aufdrückt.

Es ist schwer, mit wenigen Worten die totemistischen Vorstellungen auch nur bei den nördlichen Stämmen zu schildern, wo sie verhältnismäßig noch am klarsten und einfachsten



Abb. 30.
Wappenstein.



Abb. 29.
Wappenstein.

sind. So zerfallen die Tlinkit in zwei große Geschlechter, deren eines von Raben, das andere vom Wolfe abstammten glaubt. Wie in allen solchen Fällen ist es Angehörigen des Ralengeschlechts nur erlaubt, Gatten aus dem Wolfsgeschlechte zu wählen, niemals aber aus dem eigenen, und ebenso umgekehrt; so kommt es, daß jeder einzelne Tlinkit, der nach alter matriarchalischer Sitte in seiner Geschlechtsangehörigkeit der Mutter folgt, aus beiden

Geschlechtern zugleich herkommt. Die Hauptgeschlechter zerfallen nun wieder in zahlreiche kleinere mit eigenen Totems (Bär, Adler, Walfisch, Frosch, Esel, Seelöwe usw.), sodas die verwinkeltesten Verwandtschaftsverhältnisse möglich sind. Bedenkt man die hohe Wichtigkeit, die von den Nordwestamerikanern diesen verwandtschaftlichen Beziehungen beigelegt wird, so erklärt es sich, wie stark diese Dinge auf den Kunststil einwirken mußten. Überall sucht der Mann, der



Abb. 31. Haus der Haidah mit Wappenstein.

nur einigermaßen etwas auf sich hält, an Geräthen und Kleidern, Häusern und Booten seine Totems und damit gewissermaßen seine Wappen anzubringen. Am auffallendsten aber waren und sind für jeden Besucher des Landes die hohen Wappenstein, die als Stammälme und Abzeichen der Besitzer entweder frei vor den Häusern stehen oder auch



Abb. 32. Haus der Haidah mit Wappenstein.

als mittelster Hauspfeiler dienen, sodas eine Öffnung im Wappenstein den Hauseingang bildet (Abb. 29, 30, 31). Die Form des Hauses wie die Art und Weise, in der die Wappenstein hier angebracht ist, erinnert sehr an melanesische Vorkommnisse (Abb. 32).

Die Formen der Wappenstein sind außerordentlich mannigfaltig, nicht nur deshalb, weil dies die verschiedenartigen durch sie dargestellten Verwandtschaftsverhältnisse erfordern, sondern auch weil bei manchen Stämmen die totemistischen Gedanken verwacht und von andern Vorstellungen überwuchert sind. Die beigegebenen Abbildungen lassen

1) Vgl. darüber meine Abhandlung „Das Augenornament und verwandte Probleme.“ Abb. d. kgl. sächs. Gesellsch. d. Wissenschaften, phil.-hist. Klasse, B. 15 Nr. 2 (1895).

diese Unterschiede genügend erkennen. Ähnlich den Wappensteinen, nur einfacher, sind die Grabpfähle, die als Erinnerungszeichen für Verstorbene dienen (Abb. 33).



Abb. 33. Grabpfahl von Fort Tongass (Alaska).

Die Wappensteinen sind der klarste Ausdruck der totemistischen Anschauungen, die auf die Form der Ornamentik eingewirkt haben; diese Einwirkungen aber werden durch die Einflüsse des Stoffes, die wir nicht vergessen dürfen, in einer bestimmten Richtung weiter entwickelt.

Nordwestamerika ist ein holzreiches Gebiet. Es ist eine unmittelbare Folge dieser Thatfache, daß die Holzgeräthe bei den verschiedenen Völkern des Landes durchaus vorkommen, und daß deshalb wieder die Holzschnitzerei die am eifrigsten gepflegte Kunstübung ist. Wir kennen allerdings auch Kunstwerke aus Stein, aber dieser Stein ist ein sehr weicher schwarzer Schiefer, der sich ähnlich wie Holz behandeln läßt und keine nennenswerthe Einwirkung auf den Stil gößt hat (Abb. 34).

Man bedeckt indessen die Holzgeräthe nicht nur mit geschnittenen Reliefs, sondern noch häufiger bemalt man sie



Abb. 34. Schlüssel aus Schiefer.

mit den Farben, die das Land selbst bietet; Plätze, wo farbiges Erden gewonnen werden, sind oft der Gegenstand blutiger Kämpfe gewesen. Diese Entwicklung der Malerei hatte wieder ihre besondere Folge; aus ihr entstand die Neigung, ganze Flächen ornamental zu beherrschen, was ja mit Hilfe der Farbe am leichtesten möglich ist. So erscheinen die hölzernen Truhen, die Boote, die Hauswände gewöhnlich nicht nur an den Rändern decorirt, sondern sie sind mit Ornamentik völlig bedeckt (Abb. 35). Am vollkommensten aber zeigen uns diese Eigenheit die wollenen Tanzdecken, von denen Abb. 36 ein Beispiel giebt.

Diese Tanzdecke verschafft uns zugleich die Gelegenheit, einige andere Eigentümlichkeiten der nordwestamerikanischen Kunst an ihr zu zeigen. Zunächst fällt auf, daß die Decke durch senkrechte Striche in drei Abtheilungen zerlegt ist; es ist das eine herrschende Erscheinung, die in ähnlicher Form immer wiederkehrt. Zweitens ist die große Symmetrie der Ornamentik bemerkenswerth, denn die beiden äußeren Theile entsprechen sich gegenseitig und auch das mittlere Feld ist ganz symmetrisch gehalten; dagegen ist nichts von jener reihenweisen oder flächenhaften ständigen Wiederholung eines einzigen gegebenen Motiva zu sehen, wie sie für unsere Ornamentik im allgemeinen bezeichnend ist. Drittens endlich bemerken wir, was unbedingt das Seltsamste ist, daß die Verzierung der Decke zum größten Theile aus Augen besteht, während in der Mitte ein wirkliches Gesicht, wenn auch in ganz stilisierter Form, zur Darstellung kommt. Dieses Augenornament, wenn wir es so nennen wollen, ist

kennzeichnend für die Kunst Nordwestamericas. Was aber sollen diese Augen, und wie ist ihre Verwendung zu erklären?

Unsere bisherigen Erfahrungen ermöglichen es uns, die Frage rasch ihrer Lösung näher zu bringen. Es ist zunächst sehr wahrscheinlich, daß diese Augen mit dem Totemismus und dem Ahnencultus in irgend welchem Zusammenhang stehen müssen; zweitens aber wissen wir schon von der Betrachtung der melanesischen Ornamentik, daß wir es in der Regel, wenn wir einzelne Körpertheile ornamental verwenden sehen, mit Kümmerformen zu thun haben. Wir



Abb. 35. Front eines Hauses, Alaska.

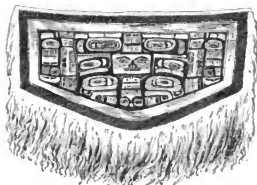


Abb. 36. Tanzdecke der Haida.

können also auch in diesen Augen Kümmerformen vermuten, die aus der Darstellung totemistischer Figuren hervorgegangen sind.

Das ist schon an und für sich wahrscheinlich. Wenn jemand versuchte, seine zahlreichen Verwandtschaftsverhältnisse auf dem Raume einer Tanzdecke oder auf einer Kistenwand wiederzugeben



Abb. 37. Bemalte Kiste, Kgn. Charlotte-Inseln.

(Abbild. 37), so mußte er nothwendig auf eine abgekürzte Darstellung verfallen. Statt ganzer Figuren zeichnete er Köpfe, statt der Köpfe endlich nur noch Augen. Derartige Umbildungen pflegen indessen nie so gründlich zu

sein, daß nicht Reste einer vollständigeren Wiedergabe der Figuren uns die Spur der Entwicklung erkennen ließen. Sehen wir uns die sehr bezeichnende Tanzdecke daraufhin nochmals an. Wir entdecken leicht, daß das Gesicht in der Mitte nicht das einzige ist, sondern daß noch eine ganze Menge stark stilisierter Gesichter vorhanden sind, deren Augen allerdings nur aus Punkten, Nase und Mund aus einfachen Strichen bestehen. Namentlich das Mittelstück zeigt über und unter dem großen Gesichte verschiedene kleinere dieser Art. In anderen Fällen sind solche Erscheinungen noch kenntlicher, z. B. bei den beiden Sonnenbildern (Abb. 38 u. 39); bei dem einen sind die Strahlen mit Gesichtern, bei dem anderen nur noch mit stilisierten Augen verziert.



Abb. 38. Sonnenbild.



Abb. 40. Doppelaugen.



Abb. 43. Haupttrock der Tlinkit.



Abb. 39. Sonnenbild.

Abb. 41. Der Mann
im Monde
(nach d. Zeichn. eines Hädich).Abb. 42. Der Rabe
(nach der Zeichnung eines Hädich).

Abb. 47. Ornament eines Silberarmbandes.



Abb. 45. Hut, Alaska.

Abb. 46. Ornament
eines Silberarmbandes.Abb. 44. Schaber aus
Knochen,
Tlinkit.

hier hat sich noch kein Doppelaugen von der Art gebildet, wie sie darüber und darunter zu sehen sind, aber der Anfang dazu ist schon gemacht.

Es unterliegt keinem Zweifel, daß man in vielen Fällen noch sehr genau weiß, was die einzelnen Augen darstellen sollen, ob sie z. B. die eines Menschen oder eines Bären, Wolfes, Raben usw. andeuten. Indessen bleibt die Entwicklung der Ornamentik hierbei nicht stehen, vielmehr wird das Augenornament oft zur reinen Verzierung ohne tieferen Sinn. Abb. 41 zeigt den „Mann im Monde“, den man in Nordwestamerika so gut kennt wie bei uns; als bloßen Schmuck aber hat man ihn auf Brust und Gesicht je ein Doppelaugen gesetzt, von denen das größere jedesmal den Rest einer Nase und einer Zahnreihe mit einschließt. Noch phantasistischer ist die Gestalt des Raben verziert (Abb. 42), in diesem Falle auch deshalb, um die List und Verwand-

Betrachten wir die Augen noch im einzelnen, so läßt sich die unvollständige Verkümmern an ausgezeichneten Beispielen nachweisen: fast alle Augen sind von Resten der Körper- und Kopfformen umgeben. Am schönsten zeigen dies die merkwürdigen Doppelaugen, deren einige in Abb. 40 besonders dargestellt sind. Hier bildet jedesmal ein kleines Auge die Pupille eines größeren, aber dieses größere umschließt noch kleine Bruchstücke, die sich bei genauerem Studium als Reste anderer Körperteile erkennen lassen, die mit in das äußere Auge hineingezogen worden sind. In anderen Fällen ist die Entwicklung noch nicht so weit gediehen, wie bei den Augen auf der Tanzdecke, die rechts und links von dem großen Gesichte in der Mitte stehen;

lungsfähigkeit dieses schlauen Gesellen anzudeuten, der in der Mythologie der Nordwestamerikaner eine große Rolle spielt. Sehr selten nur tritt das Auge als einfaches Reihenornament auf, wie an dem Kleidungsstück, das in Abb. 43 dargestellt ist. Dieses Stück ist außerdem deshalb merkwürdig, weil hier in ganz ähnlicher Weise auch Gesichter reihenweise angeordnet erscheinen.

Wir finden also in Nordwestamerika, ebenso wie in Melanesien, nicht nur die Neigung, mehrere Gestalten in eine zu verschmelzen, sondern es hat sich ein wirkliches Augenornament entwickelt, das nun willkürlich zur Verzierung von Figuren und Gegenständen benutzt wird (Abb. 44, 45). Vorherrschend bleibt dabei immer die Neigung, in einer Figur möglichst vielerlei gleichzeitig auszudrücken. Betrachten wir z. B. das reizende Ornament von Abb. 46, so scheint auf den ersten Blick eine Gestalt mit zwei flügelartigen An-

sätzen dargestellt zu sein; aber diese seitlichen Ansätze bilden jeder für sich wieder die Figur eines Thieres, dessen Kopf im Profil erscheint, und außerdem sind Augen auf

den Klauen und den Hinterleibern angebracht. Ähnlich, nur überladener ausgeführt, ist Abb. 47. — Das Gegebene wird genügen, um wenigstens einen flüchtigen Einblick in



Abb. 48. Schnuck, Alaska.



Abb. 49. Steinerner Schüssel, Alaska.

die Ornamentik der Nordwestamerikaner zu gewöhnen, soweit dies bei einem so farbenfrohen Volk ohne Benutzung der Farbe möglich ist. Die Kunst dieser Völker ist, um es nochmals zu wiederholen, aus ähnlichen Grundlagen hervorgegangen, wie die melanesische, aber sie hat sich zu einem höchst eigenartigen Stile entwickelt, der auf der ganzen Erde nicht seines gleichen hat.

3. Neuseeländer.

Sahen wir in der melanesischen und der nordwestamerikanischen Ornamentik zwei ganz verschiedene Entwicklungen aus verwandter Wurzel emporwachsen, so bietet uns Neuseeland den dritten eigenthümlichen Ausläufer der gleichen Vorstellungsgeschichte. Die Ornamentik Neuseelands steht in ihren Grundgedanken und theilweise selbst in ihrer Weiterbildung der melanesischen sehr nahe, und dennoch unterscheidet sie sich so scharf von ihr, daß sie für den Erfahrenen auf den ersten Blick kenntlich ist.

Die Ähnlichkeit der Stilarten ist, wenn wir die geographische Lage der beiden Inselgebiete bedenken, auf den ersten Blick befremdend, aber sie lehrt uns zugleich abermals, welche Wichtigkeit diesen Untersuchungen der Kunststile für rein ethnologische Fragen innewohnt. Denn jede Ähnlichkeit, wenn sie in so überraschender Form auftritt, muß ihre guten Gründe haben. Wenn wir in irgend einem entlegenen Theile



Abb. 50. Ahnenfigur, Neuseeland.



Abb. 54. Ahnenfigur mit Edelstein.



Abb. 52. Ahnenfigur.



Abb. 50. Ahnenfigur, Neuseeland.



Abb. 51. Eingangsthor.

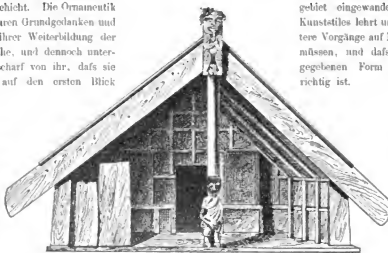


Abb. 53. Hauspfeiler.

unserer Culturwelt aus einer bestimmten Zeit ein Gebäude im gothischen Stile kennen, so schloßen wir daraus nicht,

daß man damals diesen Stil an Ort und Stelle selbständig neu erfunden hat, sondern daß er dorthin übertragen worden ist; und wenn wir die gleichen stilistischen Grundzüge in Melanesien und auf Neuseeland entdecken, so liegt der Gedanke an eine Uebertragung von Volk zu Volk

sehr nahe.

Die geschichtliche Ueberlieferung scheint dem freilich zu widersprechen. Nach ihrer eigenen Erzählung sind die Maori, die Urvölker Neuseelands, von einer polynesischen Inselgruppe (Tonga oder Samoa) erst vor wenigen Jahrhunderten in ihr jetziges Wohngebiet eingewandert. Die Betrachtung des Kunststiles lehrt uns, daß sich weit verwickeltere Vorgänge auf Neuseeland abgespielt haben müssen, und daß die Ueberlieferung in der gegebenen Form jedenfalls nur theilweise richtig ist.

In Neuseeland war der Ahnencult vor der Einführung des Christenthums und der europäischen Cultur hoch entwickelt. Der vornehme Maori war stolz auf seine Vorfahren, ja der Sohn war höher geachtet als der Vater, weil er einen Ahnherrn mehr zählte. Daß es infolgedessen an Ahnenbildern nicht fehlte,

ist selbstverständlich, obwohl es auffällt, daß man meist nicht wirkliche Ähnlichkeit anstrebte, sondern ftnzenhafte Darstellungen schuf. Das hatte offenbar verschiedene

Gründe: zunächst veranlaßte die Tätowierung der Gesichter den Künstler, der sie eifrig nachbildete, auch den übrigen Körper ornamental zu behandeln; ferner gab die Bearbeitung des Nephrits, auf den ich noch zurückkommen muß, den Anstoß zu Verzerrungen der Form, und endlich hatten die Ahnenfiguren oft zugleich den Zweck, als Schreck- und Abwehrmittel gegen Gespenster und andere feindselige Einflüsse zu dienen. In dieser Absicht gab man ihnen ein möglichst groteskes Gesicht mit heraushängender Zunge und brachte sie an den thorartigen Eingängen der Dörfer an (Abb. 51), oder man stellte Pfähle mit derartigen geschnitzten Gesichtern wie Wächter zwischen den Palissaden der Befestigungen auf. Auch die Ahnenfiguren, die man an den Kriegsschiffen anbrachte, waren von ähnlicher Beschaffenheit.

Es ist interessant, daß diese Neigung zum Grotesken sich sogar zur wirklichen Satiro entwickelt hat. Es



Abb. 56. Kopf eines Maori.



Abb. 58. Ahnenfigur.



Abb. 57. Ahnenfigur.

unverhältnismäßig großem Kopfe, die Spitze wird durch einen Menschenkopf gebildet, über den sich eine grotesk geschnitzte Figur mit drohend herausgestreckter Zunge erhebt.

Während aber in Nordwestamerika die totemistischen Vorstellungen überwiegen, treten sie in Neuseeland ungemein zurück, und selbst in Thier ungemein häufig wieder, einen Vogel mit sehr langem Schnabel; er erinnert an die Darstellung des Nashornvogels in den neumexikaner Schnitzereien und geht vielleicht wirklich auf ihn zurück, wenn der Vogel selbst auch auf Neuseeland nicht vorkommt.

Wenden wir uns nun zur Ornamentik selbst, so müssen wir zunächst feststellen, daß sie fast ausschließlich durch die Holzschnitzerei beeinflusst ist. Metall war im alten Neuseeland ebenso unbekannt wie in Melanesien und Nordwest-

sind hölzerne Figuren beobachtet worden, die nach Aussage der Verfertiger keine Ahnen darstellen sollten, sondern Caricaturen lebender Personen.

Die enge Verwandtschaft des neuseeländischen mit dem melanesischen und nordwestamerikanischen Ahnencults zeigt sich nun darin, daß auch die Maori die Ahnensäule kennen, die bei ihnen wie in Melanesien und teilweise auch in Nordwestamerika meist zugleich als Hauspfiler dient. Allerdings scheint bei den Maori selten die ganze Säule mit Schnitzereien versehen zu sein, sondern nur der äußerste Theil und die Spitze, die meist noch eine über das Dach hinausragende Figur trägt. Diese Figur ist oft auch dann vorhanden, wenn der mittlere Hauspfiler fehlt (Abb. 52).

Der in Abb. 53 abgebildete Hauspfiler ist noch keiner der am reichsten entwickelten, zeigt aber doch die Verhältnisse recht gut: die Basis der Säule ist ein stehendes Ahnenbild mit

america, und größere Steinarbeiten kommen nicht vor. Dagegen ist die Bearbeitung eines werthvollen Steines, des grünschimmernden Nephrits, wie schon erwähnt, nicht ohne Wirkung auf die Gestalt der Kunstwerke geblieben. Man formte namentlich kleinere Ahnenfiguren aus Nephrit, die man als Amulette um den Hals zu tragen pflegte, und man war bei der Kostbarkeit des Steines genöthigt, die äußere Form der meist nierenförmigen, abgerundeten Steinbrocken beizubehalten und überhaupt sich der Natur des Steines anzuschmiegen. Die Holztechnik ist dadurch unbedingt beeinflusst worden; Abb. 55 zeigt eine hölzerne Figur, die einem Nephritamulette nachgebildet zu sein scheint. Diesem Umstande ist es zuzuschreiben, daß in einzelnen Fällen die neuseeländischen Kunstzeugnisse eine gewisse Ähnlichkeit mit den bekannten chinesischen „Curiositäten“ haben, die aus Speckstein oder Nephrit mit Benutzung der natürlichen Gestalt des Steines hergestellt sind. Das ist einmal eine stilistische Verwandtschaft, die mit Völkerbeziehungen unbedingt nichts zu thun hat.

Der eigenartige Zug der Maorikunst liegt übrigens nicht in dieser Richtung, sondern er entspringt einer Art des Stils, die wir schon in Melanesien kennen lernten, die aber in Neuseeland ihre höchste Blüte erreicht: es ist dies die Auflösung in Linien, in unserem Falle besonders in Spiralen. Die Spiralen sind geradezu kennzeichnend für die Kunst der Maori. Da es sich aber in der Hauptsache um durchbrochene Holzschnitzereien handelt, so ist es natürlich nicht möglich, reine Spiralen zu fertigen, sondern man muß Zwischenräume stehen lassen, die nun randspeichenartig zwischen den Windungen der Spiralen erscheinen und gewöhnlich durch einfache Querstreifen ornamentiert sind (vgl. besonders Abb. 59).

Wie die ganze Umbildung stattfindet, können uns die Maori an ihrer eigenen Person zeigen. Bekanntlich zeichnet sich das Volk durch seine in ihrer Art prachtvolle Tätowierung aus, die glücklicherweise eine sog. Narbentätowierung ist, — glücklicherweise, denn nur diese eingekratzt und dann vernarbte Hautverzierungen wird von der Photographie treu wiedergegeben, während jene andere, die durch Einreiben von Farbstoffen in massenhafte kleine Stichwunden hergestellt wird, auf dem Lichtbilde in der Regel nicht zum Vorschein kommt.

Betrachten wir den abgebildeten Maori (Abb. 56), so erkennen wir leicht, daß die Tätowierung in ihren Linien gewisse Züge des Gesichtes wiederholt und in Parallelen auflöst. Es sind vor allem die Augenbrauen, die auf der Stirn in mehrfachen Linien wiederholt erscheinen, und ebenso ist der Zug um die Mundwinkel, der beim Lachen hervortritt, durch die Tätowierung festgehalten und durch Parallelen verstärkt; die Nasenflügel sind ihrem mehr runden Umrisse entsprechend mit Spiralen bedeckt. In ganz derselben Weise nun behandelt der Neuseeländer seine Ahnenbilder, nur daß hier die Stilisierung den ganzen Körper ergreift und wunderbar verzerrte und verschrobene Gestalten

schaft. Vielfach aber ist die Stilisierung so übermächtig, daß sie alles Figürliche verzehrt, bis am Ende nur noch ein Gewirr von Spiralen und Linien zurückbleibt, das die ursprünglichen

Vorbilder kaum noch errathen läßt. Und doch leitet uns oft ein untrügliches Merkmal auf die Spur, — es sind die Augen, die hier wie in Nordwestamerika, wenn auch in ganz anderem Sinne, für

die Ornamentik bedeutsam werden.

An und für sich unterliegt das Auge in den neuseeländischen Schnitzereien der Stilisierung ebenso gut, wie alle anderen Körpertheile; namentlich die Vogelköpfe mit dem starken Schnabel, die mit Vorliebe in der Ornamentik auftauchen, zeigen meist statt der Augen die unvermeidliche Spirale (vgl. den unteren Rand des Schiffschnabels, Abb. 59). Der Fall liegt indessen ganz anders, wenn man die Augen nicht

aus Holz schnitzt, sondern sie durch eingelegte Muschelstücke darstellt. Diese Muschelscherben lassen sich nicht umbilden, sie widerstehen der Stilisierung und schwimmen gleichsam wie

Schlacken auf einer geschmolzenen Metallmasse, ohne sich an der allgemeinen Auflösung zu betheiligen. Mit ihrer Hilfe gelingt es uns oft, aus einer anscheinend ganz verworrenen ornamentalen Masse noch die Züge herauszulesen, die ihr zu Grunde liegen.

Freilich sind das nicht immer einfache Figuren, die in dieser Weise zersetzt und aufgelöst sind, sondern es finden sich auch in Neuseeland diemerkwürdigen zusammengeschweiften, in allen Gliedern durch Augen und Gesichter belebten Gestalten wieder, die wir in Nordamerika

und Melanesien kennen gelernt haben. Es sind aber in diesem Falle wiederum concentrirte Ahnenreihen, mit denen wir es zu thun haben, nur daß sie in Neuseeland meist noch mehr umgewandelt sind wie anderwärts. Betrachten wir die nebenstehenden Gebilde (Abb. 57 u. 58) genauer, so erkennen wir

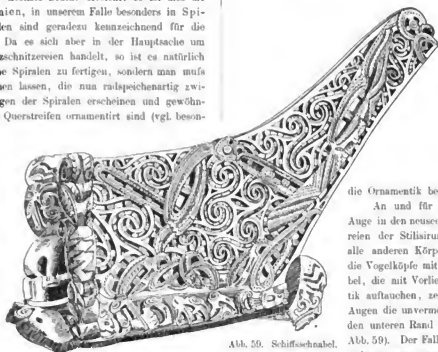


Abb. 59. Schiffschnabel.



Abb. 60. Schiffschnabel.

ihre außerordentlich verwickelte Zusammensetzung, während sie als Ganzes genommen doch nur Ahnenbilder darstellen.

Ein Beispiel mag endlich noch zeigen, wie sich manche Figuren zuletzt völlig in Ornamentik auflösen. Es wurde oben erwähnt, daß ein Vogel mit langen Schnabel ungemein häufig in den Schnitzereien der Maori wiederkehrt. In Abb. 59 sehen wir denn auch inmitten eines bereits stark entwickelten ornamentalen Rankenwerkes drei Vogelgestalten, deren vorderste allerdings einen sehr kurzen Schnabel besitzt, in stilisierter, aber noch ziemlich kenntlicher Form erscheinen (der hinterste Vogel ist theilweise durch einen Vorsprung des Schnitzwerkes verdeckt, sodaß nur der Schnabel sichtbar wird). In Abb. 60 dagegen ist eine Schnitzerei abgebildet, die jedenfalls auf dieselbe Grundform zurückgeht, wie jene — umso mehr da beide Schiffsschnäbel darstellen —, bei der aber alles Figürliche in Linien und Spiralen zerfloßen ist. — Damit haben wir auch die neuseeländische Ornamentik von ihren Anfängen bis zu ihrer völligen Durchbildung in aller Kürze überblickt.

In Nordwestamerika fanden wir gewebte Decken, die besonders vortreffliche Muster des Stils dieser Gegend darstellen. Auch die Maori verstehen es, prachtvolle Decken aus neuseeländischem Flachse (*Phormium tenax*) zu fertigen, aber die Muster dieser Decken sind denen der Holzschnitzereien durchaus nicht gleich. Die Ursache ist nicht schwer

zu finden. Bei den Nordwestamerikanern dient ein bemaltes Brett als Vorlage für den Webenden, der mit peinlicher Genauigkeit das gemalte Muster wiederzugeben sucht; dies gelingt mit solchem Erfolge, daß eine eigentliche Webornamentik gar nicht zu entstehen vermag. In Neuseeland übt dagegen der Stoff seinen Einfluß mit Entschiedenheit aus: die Decken zeigen echte Flecht- und Webornamente,



Abb. 61. Muster eines Häjdlingsmantels.

die allerdings auch zumeist auf figürliche Darstellungen zurückzugehen scheinen, aber in ihrer Geradlinigkeit und Eckigkeit mit den Spiralen der Holzornamentik nicht die geringste Ähnlichkeit haben. Als Beweis möge das bestehende Webmuster Abb. 61 dienen. Es sind offenbar Gesichter und Augen, die hier dargestellt werden, und doch sind sie ganz verschieden von den Gesichtern der Ahnenfiguren oder den Ornamenten, wie sie uns die Tättowirung der Maori zeigt. Aber die Art des Stillirens, die der Kunst Neuseelands eigenthümlich ist, fehlt dennoch nicht: wir sehen, wie die verscholenen Vierecke zum Theil von concentrischen kleineren Vierecken ausgefüllt sind und somit dieselbe lineare Wiederholung zeigen, die zur Entstehung der Spiralen in der Holzornamentik geführt hat.

Das Schlammbad in Bad Nenndorf.

Von W. Schleyer, Professor an der technischen Hochschule in Hannover.

(Mit Abbildungen auf Blatt 64 bis 66 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

Das Königliche Bad Nenndorf ist eine Erwerbung aus den Ereignissen des Jahres 1866 und liegt in demjenigen Theile der ehemaligen Grafschaft Schaumburg, welcher 1647 durch Ertheilung von dem heutigem Fürstenthum Schaumburg-Lippe abgetheilt aus das spätere Kurfürstenthum Hessen fiel und den jetzigen Kreis Rinteln (Reg.-Bez. Cassel) bildet, und zwar an dessen nordöstlicher, bis in die Nähe von Hannover sich hinreckender Spitze.

Durch Landgraf Wilhelm IX., nachmaligen Kurfürsten Wilhelm I., gegründet und im Jahre 1787 dem Betriebe übergeben, hatte das Bad unter staatlicher Verwaltung, welche auch die Bewirthschaftung der Logirhäuser*) umfaßte, nur eine verhältnißmäßig günstige Entwicklung erfahren. Unter der preussischen Regierung (Ministerium für Landwirthschaft usw.) hob sich zwar der Besuch sichtbar; aber bei dem unaufhaltsamen Verfall der größtentheils in Fachwerk, z. Th. mit Brettbekleidung, errichteten Baubauwerke blieb Nenndorf ein Dannergast. Die Kosten für die laufende Unterhaltung der Gebäude nahmen stetig zu, der Brand des Curhauses (1874), welches, 76 Fremdenzimmer enthaltend, neu angebaut werden mußte, ferner (1880—81) der Neubau einer Hochquellenleitung zur Beschaffung von reichlichem guten Trinkwasser und der Neubau eines Betriebsgebäudes mit den Einrichtungen zur Erwärmung aller Bäder, mit Waschaussalt

und Dampfbad nebst Douchen — beides mustergültige Anlagen ihrer Art — erforderten stets neue Ausgaben, ohne daß dadurch das Bad entsprechend an Ansehen und Ruf gewonnen hätte, von der Ertragsfähigkeit ganz zu schweigen. Die Verwaltung sah sich deshalb vor die Frage gestellt, entweder mit Aufwendung sehr erheblicher Mittel das Bad zeitgemäß umzugestalten und zu erweitern, falls die am Orte vorhandenen Curmittel dies rechtfertigten, oder durch seinen Verkauf den Staatsäckel von solcher Last zu befreien.

Der Werth eines Bades läßt sich nun aber nicht ausschließlich an der Höhe des Reinertrages messen, am wenigsten der Werth des Bades Nenndorf, welches seit 1828 in fast verschwenderischer Humanität zahlreichen Unemittelten unentgeltlich den Gebrauch der Curmittel, freie ärztliche Behandlung und Apotheke, freie Wohnung, z. Th. noch freien Mittagstisch und sonstige Unterstützungen gewährt.

Ein von neuem eingeholtes ärztliches Gutachten betonte vom medicinischen Standpunkte aus die große Wichtigkeit des Bades im Staatsbesitz, und so wurde am 13. und 14. October 1885 ohne Rücksicht auf die Ertragsfähigkeit eine durchgreifende Neugestaltung an den Baderhäusern, Gasthäusern, Logirhäusern, Dienstgebäuden und Nebenanlagen beschlossen und trotz vorgeschrittener Jahreszeit sofort thatkräftig in Angriff genommen.

Bis zum Jahre 1892 währten die geplanten Umbauten und Neubauten, unter denen das Schlammbadbathaus nicht

*) Die fiscalischen Gasthäuser wurden verpachtet wie auch jetzt noch.

nur der umfangreichste Neubau geworden ist, sondern auch wegen seiner höchst eigenartigen Einrichtung und seiner sorgfältigen Maschinen-Ausstattung geeignet erscheint, das Interesse weiterer Fachkreise in Anspruch zu nehmen.

Schlammäder sind im allgemeinen wenig bekannt, aber doch keineswegs eine Erfindung der Neuzeit, sie wurden vielmehr schon im Alterthum*) benutzt. Ihre Anwendung verlor sich indessen allmählich wieder; während des Mittelalters waren sie nur noch in Oberitalien und Südfrankreich im Gebrauch und von besonderem Rufe in Padua und St. Amand, wurden aber in der neueren Zeit wieder häufiger z. B. in der französischen Schweiz angewandt. Zu den ältesten Schlammädern Deutschlands gehören die zu Nenndorf, welche der König Jérôme, der während der kurzen Dauer des napoleonischen Königreiches Westfalen daselbst im Jahre 1808 zu einer erfolgreichen Cur verweilte, einzurichten befohl. Zu diesem Zwecke wurde nördlich hinter dem Großen Badehaus (bei A des Lageplanes, Bl. 64, Abb. 1) ein besonderes Gebäude errichtet und 1809 in Betrieb genommen, dem 1841 ein zweites**) (bei B vor dem Nordgiebel desselben Badehauses) folgte. Beide zusammen enthielten 31 Wannen für volle Schlammäder und 13 Wannen für die zugehörigen Süßwasser-Reinigungsbäder von Sandstein, ganz in den Fußboden versenkt, in äußerst unfreundlichen Zellen von düsttester baulicher Ausstattung und ohne jede Lüftung, welche das an sich schon wenig annehmende Schlammbad nur noch abstoßender und abschreckender erscheinen liefs.

Neben den Vollbädern wurden in besonderen Zellen, die sich aber in dem gleichen mangelhaften Zustand befanden, noch sog. „Partielle Schlammäder“, d. h. für einzelne Gliedmaßen oder deren Theile (z. B. für einen Arm, ein Bein, ein Knie, eine Hand usw.) bestimmte in besonderen Kübeln verabreicht. Die Anzahl von Wannen und Zellen war außerdem aber bei dem gesteigerten Besuch des Bades und infolge der äußerst schwierigen Zubereitung der Bäder durch Menschenkraft und bei der eigenartigen Benutzungsweise, welche sich aus der Natur des Badestoffes ergibt, nicht mehr ausreichend, so daß selbst zahlende Curgäste oft viele Tage auf Schlammäder warten mußten.

Der Badestoff der Schlammäder ist ein Schwefelschlamm und wesentlich verschieden von dem Stoff der Mooräder. In der Badetechnik heißt Moor ein dem Torf ähnliches, pflanzliches Gebilde, welches in und zwischen den Wurzeln der baillirischen Mineralwasser nebst dessen Niederschlägen enthält, während Schlamm eine in natürlichen Mineralwässern eingesumpfte erdige Substanz mineralischer Herkunft, ein Gemisch von allerlei Verwitterungserzeugnissen genannt wird. Schlamm hat ein wesentlich größeres specifisches Gewicht als Moor und enthält pflanzliche Bestandtheile nur zufällig, welche aber durchaus entbehrlich sind und beseitigt werden.

Früher wurde der Nenndorfer Schlamm einem natürlichen Lager entnommen, welches durch Schwefelwasserquellen versumpft ist, von Steinen und fremdem Wurzelwerk gereinigt, feil gemahlen, mit Schwefelwasser wieder eingesumpft

und beriechtelt, alsdann mit Schubkarren (!) in die Badewannen gebracht und durch Zusatz von weiterem Schwefelwasser zur bademäßigen Beschaffenheit verarbeitet. Die Erwärmung erfolgte schließlich durch unmittelbares Einlassen von Dampf. Der Schlamm besitzt nun aber die Eigenschaft, die Wärme sehr schwer anzunehmen und äußerst schlecht fortzuleiten; es war deshalb ein geradzum übermäßiger Aufwand an zeitraubender sorgfältigster Handarbeit erforderlich, wenn das Bad in allen Theilen von gleichmäßiger Consistenz und Wärme hergestellt sein sollte. Die tiefe Lage der Badewannen unter Fußboden erschwerte die Arbeit über alle Maßen, und trotz größter Sorgfalt und Aufmerksamkeit war es nicht zu vermeiden, daß innerhalb einunddesselben Bades die erheblichsten Temperatur-Unterschiede, besonders an zusammengelagerten Klumpen, vorkamen, welche der Arzt unbedingt vermeiden wissen wollte. Damit die Bäder rechtzeitig bereit wären, wurden sie bereits tags vorher zubereitet und auf etwa 39 bis 40° R. erwärmt, weil sie sich erhaltungsfähig bis zum Gebrauch über Nacht auf die bademäßige Temperatur von 30 bis 32° R. abkühlten. Da nun aber der Schwefelschlamm in dem Bade nicht gelöst, sondern nur schwebend enthalten ist, so trennten sich bis zum nächsten Tage die specifisch schweren, erdigen Bestandtheile vom Wasser und setzten sich am Boden der Wanne in ziemlich fester Schicht ab, so daß vor dem Gebrauch ein kräftiges Aufrühren des Inhaltes unbedingt erforderlich war.

Eine andere, in der Natur des Schwefelschlammes begründete Eigenthümlichkeit ist es, daß unter der Einwirkung der zugeführten Wärme und bei dem wiederholten Durcharbeiten in der feuchten Masse gesteigerte Oxydations- und Gärungsvorgänge und sonstige Veränderungen stattfinden, wodurch die medicinisch wichtigen und wirksamen Bestandtheile sich immer von neuem bilden und ergänzen. Diese Eigenschaft des Schwefelschlammes hat es als durchaus zweckmäßig erscheinen lassen, dasselbe Bad einem und demselben Kranken zu stündlichem Gebrauch aufzuheben, jedesmal neu erwärmt und durchgearbeitet. Da nun viele Leidenden — und es sind sehr häufig Schwerkranken, welche diese Bäder benutzen — oft nicht in der Lage sind, fünf Tage hintereinander das anstrengende Schlammbad zu nehmen, sondern bisweilen aussetzen müssen, so war die Wanne oft eine längere Zeit hindurch nur für einen einzelnen Kranken verfügbar, für andere aber gesperrt, wodurch die ganze Anlage in ihrer Leistungsfähigkeit stark beeinträchtigt wurde. Die tiefe Lage der Wannen unter Fußboden, so bequem sie auch auf eingestiegenen Stufen das Ein- und Aussteigen machte, erschwerte ganz außerordentlich bei Schwerkranken, welche sich nicht selbst bewegen können, die notwendige Hülfeleistung und Behandlung im Bade.

Endlich verlangte auch die physiologische Wirkung, welche das Schlammbad auslöst, mehr Rücksichtnahme auf den Kranken, als die vorhandenen Anlagen und Einrichtungen gewähren. Das Schlammbad veranlaßt eine vorübergehende Störung des Gleichgewichts im Gefäßsystem des menschlichen Körpers, indem unter Herabsetzung der Innentemperatur eine Wärmesteigerung an der Oberfläche des Körpers herbeigeführt wird. Dadurch stellt sich leicht eine Neigung zur Schweißbildung und infolgedessen zur Erkältung ein. Zur Wiederherstellung des gewöhnlichen Zustandes

*) Rigler. Bad Nenndorf. Denkschrift zum hundertjährigen Bestehen des Bades. Berlin 1887.

**) Letzteres ist im Jahre 1892 abgebrochen, erstes zum Abbruch bestimmt.

bedarf der Kranke einer etwa einstündigen Ruhe, welche er nur außerhalb der Schlammbecken, entweder in der eigenen Wohnung oder in einigen, im Großen Badehause vorhandenen sog. „Nachschwitzzimmern“ genießen konnte; deshalb war der Kranke gezwungen, sich umzukleiden und unmittelbar nach Beendigung des Bades sich der Gefahr einer Erkältung auszusetzen, bevor er sich zur Ruhe legen konnte, von der Unbequemlichkeit des wiederholten Aus- und Ankleidens ganz zu schweigen, obwohl dies bei den oft schwerkranken Gästen der Schlammäder keineswegs zu unterschätzen ist.

Alle diese Umstände und Uebelstände führten dazu, bei dem beschlossenen Neubau das bisherige Verfahren ganz aufzugeben. Es galt also eine Anlage zu schaffen, welche sich nicht unmittelbar an Vorbilder anschließen konnte, sondern aus den eigenartigen balneologischen Bedürfnissen und aus der seltsamen Natur des Schwefelschlammes entwickelt werden mußte. Hierbei war für den Verfasser von ganz besonderem Werthe die allzeit bereitwillige, fördernde und beratende Mitwirkung des um die Ausführung lockervollendeten damaligen dirigierenden Königl. Brunnenarztes, Sanitätsraths Dr. Rigler, auf dessen unmittelbare Anregung im Jahre 1887 durch den Herrn Minister für Landwirtschaft, Domänen und Forsten der Verfasser vor der Eutcurfsoberleitung ausgesandt wurde, um eine größere Reihe von Bädern während des Betriebes in der Hauptbadezeit zu studiren.

Unter den besuchten Badeorten fanden sich wirkliche Schlammäder nur in dem Fürstlichen lippeischen Bad Eilsen (unweit Hückeburg), diese waren aber in ihren Einrichtungen kaum besser als diejenigen, welche in Nenndorf aus den oben angeführten Gründen verlassen werden sollten. Die weit häufigeren Mooräder wurden mit wahrhaft großartigen Einrichtungen in den Königlich sächsischen Bade Elster*), als sehr schenswerth z. Th. in Kissingen (besonders das Action-Bad) und vor allem in dem Hebrischen Bade Bocklet bei Kissingen, als recht umfangreich in den verschiedenen Badeanstalten in Franzenstod und als äußerst compendios, aber nicht unzweckmäßig, in dem städtischen Bade Schanhas in der sächsischen Schweiz kennen gelernt. Wohl gaben die Mooräder Ankünfte an die zu lösende Aufgabe; aber mit wenigen Ausnahmen handelte es sich dabei um mehr oder minder unvollkommene Einrichtungen, welche noch dazu einen andern Badestof zu bearbeiten haben, als er in Nenndorf vorliegt.

Für die Nenndorfer Verhältnisse stand es daher von vornherein fest, daß der bei Moorädern längst eingeführte Betrieb mit fahrbaren Wannen, welche jede Zelle alle zwei Stunden von neuem zu benutzen gestattet, für den Neubau anzunehmen sei, und daß an Stelle der übermäßigen und trotzdem ungenügenden Handarbeit in größerem Umfang die Maschinenkraft zu treten habe. Dadurch gestaltete sich die Aufgabe ganz besonders interessant und gab die Veranlassung dazu, daß nach ministerieller Entschliessung schon gleichzeitig mit dem Entwurf für den rein baulichen Theil von Anfang an zur Bearbeitung der Maschinen- und badetechnischen Einrichtung unter Zuziehung der späteren Ausführung die Firma Rietschel & Henneberg in Berlin heran-

gezogen wurde, welche das in sie gesetzte Vertrauen vollkommen gerechtfertigt und damit den Beweis wiederholt hat, daß es durchaus am Platze ist, in einem besonderen Ausnahmefalle von dem sonst üblichen Verfahren abzuweichen.

Als oberster Grundsatz war für den Bau von maßgebender Stelle ausgesprochen worden, daß unter Vermeidung jedes prunkenden und kostspieligen Aufwandes, wie ihn neuere Badehäuser aufweisen, im Rahmen einer einfachen Gediegenheit der Ausführung eine Anlage geschaffen werden solle, welche in Bezug auf berechnete Ansprüche an die Bequemlichkeit des Kranken und in Bezug auf die Erfüllung der badetechnischen Erfordernisse etwas Neues und Mustergütiges bieten müsse. Die Leistungsfähigkeit des Hauses wurde auf 96 Vollbäder täglich, neben einer entsprechenden Anzahl von Partialbädern, festgesetzt.

Als Bauplatz war mit Rücksicht auf die bequeme Verbindung mit den übrigen Badeanlagen sowie auf den natürlichen Zufluß des Schwefelwassers und den ungehinderten Abfluß aller Abwässer die fischalische Bleiche bestimmt, welche durch Austausch gegen ein anderweit verfügbares Grundstück angemessen vergrößert und durch Verlegung des darüberführenden Bahnhofsweges an die nachbarliche Grenze sowie durch Beseitigung der darauf befindlichen Schlammühle und des Schlammagars, welche beide entbehrlich wurden, eine solche Form und Größe erhielt, daß der Neubau in der Achse des die Curkume enthaltenden „Arcadengebäudes“ und in der Flucht des 1881 erlauteten Betriebsgebäudes sowie mit großem gärtnerischen Vorplatz an der Hauptfront errichtet werden konnte.

Die Anordnung des Gebäudes ist wie folgt getroffen (vgl. Tafel 64, Abb. 4). Der vordere Hauptbau enthält alle diejenigen Räumlichkeiten, welche von den Badenden benutzt werden, dahinter in einem vorstehenden Mitteltheil nebst beiseitigen Gängen („Wannenbahnen“) die Betriebsräume mit dem Dampfesselschornstein in der Achse, und rechts und links von diesem die Schlammagars, welche mit den übrigen Gebäudetheilen zwei Höfe einschließen.

Der Hauptbau ist eingeschossig; nur sein Mittelbau hat, zumeist aus architektonischen Rücksichten, ein zweites Stockwerk erhalten, worin einige Zimmer angeordnet sind, welche wegen ihrer abgetrennten Lage für besondere Fälle, z. B. bei Ausbruch ansteckender Krankheiten, für die Badverwaltung verfügbar bleiben sollen.*) Dieser vordere Gebäudetheil ist zur Mittelachse symmetrisch auf beiden Seiten gleich eingerichtet und enthält — bei vollkommener Trennung beider Hälften — auf der rechten Seite die Herrenbäder, auf der linken die Damenbäder; nur für die Aerzte ist in der Mittelwand eine verbindende Doppelthür angeordnet. Es sind getrennte Eintrittshallen und dementsprechend getrennte Treppen für den Mittelbau vorhanden, von denen aber nur die rechtsseitige bis zum Dachboden des Mittelbaues führt. An die vor den Haupteingängen liegende Terrasse, mit Brüstung, farbigem Mosaikefußboden und Freitreppe versehen, sind seitlich Rampen angeschossen, welche durch den ziemlich lebhaften Verkehr mit Rollstühlen geboten waren. Die Eintrittshallen sind mit Klosterarkaden zwischen eisernen Trägern überwölbt, die Wände zum Schutze gegen Beschädigung

*) Deutsche Bauzeitung, Jahrg. 1886, S. 3/6 fl.

*) Diese Zimmer dienen gegenwärtig als Wohnung für die Baubauinspektoren.

durch Rollstühle etwa 1 m hoch mit gemauerten Porcellanplatten bekleidet, darüber in Oelfarbe mit Bernsteinlack gemalt, welcher den Schwefelgasen am besten widersteht, der Fußboden in Terrazzo mit farbigen Theilungen ausgeführt. An jeder Eintrittshalle liegt einerseits der Raum für die Partialbäder, anderseits der Flurgang mit den Zellen für Vollbäder.

Die Partialbäder werden, wie oben bemerkt, nur auf einzelne Gliedmaßen angewandt und in Kübeln verschiedener Form und Größe, nach Bedarf auf Tischen, Bänken oder auf dem Fußboden stehend, verabreicht. Da der Kranke sich dazu nur theilweis entkleidet, wurde die Anordnung von Cöjen für ausreichend gehalten, um dem einzelnen Badegast einen gewissen Abschluss gegen seine Umgebung zu bieten, ohne den Verkehr der gleichzeitig Badenden zu verhindern. Rabitzwände, welche vorn in gußeisernen Säulen endigen, theilen an den Wänden des Raumes solche Cöjen ab (davon zwei größere zu Reibbädern in den Ecken), deren offene Vorderseite der sich genirt findende Kranke durch einen Vorhang verschließen kann, während durch eine weitere Cöje das Hereinschaffen der aus einem Vollbade*) gefüllten und fertig hergerichteten Badekübel aus der Schlammküche verdeckt wird. Durch ein über den Trennungswänden sitzendes Fenster von 2,75 m Breite ist der Raum angenehm beleuchtet. Wand und Decke sind wie in den Vorhallen behandelt, und der Fußboden ist wegen gründlicher Reinigung mit vielem Wasser mit Gefälle nach der Mitte versehen und mit Terrazzo belegt; der Anschluss an die unterirdische Entwässerung ist indessen hier absichtlich unterblieben, weil es mehr als zweifelhaft erschien, ob die Reinhaltung dadurch befördert würde, und ob bei dem Schwefelschlamm die notwendige Geruchlosigkeit der Anlage und die Sicherheit gegen Verstopfungen sich herstellen lassen würde. Ein Wäschtisch auf gußeisernen Wandconsolen mit Zuleitung von kaltem und warmem Wasser nebst Abfluss und ein mit Dampf geheizter Wäschwärmer vervollständigen die Einrichtung. Das Mobilair, von Eichenholz hell polirt,**) besteht aus einem größeren Spiegel und außerdem für jede Cöje aus einer Bank mit sog. americanischem Fourniersitz (in den Eck-Cöjen sind dafür zwei Stühle vorhanden), einem Vorsetztisch und einem kleineren Spiegel mit Consolbrettern und Kleiderhaken. Da für ein solches Bad im ganzen etwa eine Stunde Zeit gerechnet wird, so lassen sich bei dieser Anordnung leicht täglich 70 Partialbäder geben.

In kleinstem Umfange findet der Schlamm noch örtlich Anwendung in Gestalt von Umschlägen; da der Stoff dazu sehr dickbreiig sein muß, ist für die Erwärmung desselben ein kleiner kupferner Doppelkessel mit Dampfheizung in der Schlammküche neben einer der Trockenkammern eingebracht worden.

Die Zellen für Vollbäder sind behufs reichlichster Zufuhr von Luft und Licht nur an eine Seite das Flurganges gelegt, und dieser ist gegen die Vorhalle durch Windfangthüren abgeschlossen, über deren Kämpfer eine Uhr mit Schlagwerk an die erforderliche Pünktlichkeit des Badebetriebes erinnert.

*) Ueber Herrichtung der Vollbäder s. weiter unten.

**) Wegen der Schwefeldünste darf bei der Polirur kein Leinöl benutzt werden, in welchem selbst verschwindend kleine Rückstände von der bei der Fabrication verwendeten Bleiglatte eine graphitähnliche Farbe der polirten Flächen hervorruft; an Stelle des Leinöls hat sich Schmalz gut bewährt.

Die Decke ist durch böhmische Kappen gebildet, die Wände sind bis zur Fensterbank mit Porcellanplatten bekleidet, der Fußboden mit Terrazzo belegt. Einige Bänke mit Fourniersitz für Wartende und Fenstervorhänge, wie in den Partialbädern von Jutesstoff, bilden die Ausstattung.

An Badezellen sind zusammen 16 (auf jeder Seite des Gebäudes 8) vorhanden, von denen eine als sog. Salonbad in den Giebelvorsprung verlegt ist und sich von den übrigen dadurch unterscheidet, daß sie mit besserer Ausstattung versehen ist für solche Badegäste, welche dafür höhere Preise zahlen, — eine Einrichtung, welche sich in fast allen Bädern findet. Vollkommen neu ist es nun, daß zufolge der in der physiologischen Wirkung des Schlammbades begründeten ärztlichen Forderung jede Zelle aus zwei Theilen besteht, dem Baderaum und dem Ruheraum. Ist der Kranke (nach 15 bis 45 Minuten) aus dem Schlammbad gestiegen und gereinigt, so legt er sich in dem anstosenden Ruheraum zum Abkühlen und Ausruhen nieder. Inzwischen wird die Schlammwanne ausgefahren und der Baderaum für den nächsten Curgast gründlich gesäubert (vgl. Bl. 66 Abb. 1, Schnitt durch den Zellenflügel). Die Dauer eines Bades einschließlich der Zeit zum Ausruhen ist auf zwei Stunden bemessen, sobald bei sechs maligem Wechsel in 16 Zellen 96 Bäder täglich gegeben werden können.

Der Baderaum enthält auf vertieft im Fußboden liegenden Standplätzen (vergl. Tafel 65, Abb. 8 und 10) eine fahrbare Wanne, welche fertig für die Benutzung durch eine kleine zweiflügelige Thür, deren Leubungskanten durch Winkelleisen-Rahmen gegen Beschädigung gesichert sind, von der dahinter liegenden „Wannebahn“ aus eingeschoben wird, und außerdem für das Stüßwasser-Reinigungsbad eine feststehende Wanne. Beide sind in länglicher Grundform und in ausgepolten Größenmaßen, welche sich auskömmlich gezeigt haben*), von harzigem Fitchpine-Holz, das sich wie kein anderes Material gegenüber den zerstörenden Einflüssen des Schwefelwassers als zuverlässig bewährt hat, vom Böttcher angefertigt; sie werden von dem Kranken nur in sitzender Stellung benutzt und stehen mit den Längsachsen auf einander senkrecht und mit den Kopf-Enden so neben einander, daß das Bedienungspersonal unbeholfliche Kranke leicht aus dem Schlamm emporheben und nach einer Viertel-drehung in das Reinigungsbad senken kann. Der obere Rand der Wannen liegt, abgesehen von dem höheren Kopf- und Rückenstück, in Stuhlhöhe über dem Zellenfußboden, damit man, auf dem Rande sitzend, nur nöthig hat die Beine überzuschieben, um bequem aus- und einzusteigen.

Die Schlammwanne (s. Bl. 65, Abb. 4 bis 7) bewegt sich auf drei Rädern; davon sitzen zwei an einer unter der Wanne durchlaufenden festen Achse, während das dritte an einer gekrümmten senkrechten Achse o (Abb. 4) läuft, welche oben mit Lenkstange und Handgriff versehen und drehbar am Fußende der Wanne befestigt ist, aber auch durch den Vorsteckbolzen p unbeweglich gemacht werden kann, um beim Ein- und Aussteigen dem Kranken einen sicheren Stützpunkt zu bieten. Die Räder sind zur Vermeidung alles störenden Geräusches beim Fahren mit Gummireifen belegt. Am Kopf-Ende der Wanne ist auf dem Boden ein Sitzbrett von 5 cm

*) Nachträglich sind trotzdem einige Wannen 10 bis 12 cm länger gemacht worden.

Stärke eingelegt, welches die Bequemlichkeit des Badenden wesentlich erhöht und am vorderen Rande mit zwei Unterscheidungen versehen ist, an denen der Kranke, dessen spezifisches Gewicht geringer ist als das des Schlammes, sich halten muß, um dem starken Auftrieb entgehen zu wirken.^{*)} Zu demselben Zwecke ist das Fuß-Ende der Wanne im Innern durch eine Einlage a (Bl. 65, Abb. 7) von Holz flach gestaltet, damit man bequem die Füße anstemmen kann. Für die Entleerung der Wanne ist, wie weiterhin ausgeführt werden wird, ein Messingventil mit Gummidichtung etwa in der Mitte des Bodens eingesetzt, wo es unter den hohlen Knien des sitzenden Kranken nicht stört.

Die zweite für die Reinigung der aus dem Schlamm steigenden Person bestimmte Wanne ist feststehend und behufs Erhaltung des Bodens und Freihaltung des Wasserabflusses unter demselben auf vier als Füße vorgezogene Dauben gesetzt. Um den oberen Rand beider Wannen in gleiche Höhe zu bringen, liegt der Fußboden unter dem Reinigungsbad 15 cm höher als der Standplatz der Schlammwanne, welche letztere — abgesehen vom Anschlag der Einschlüßthüren — auf Fußbodenhöhe der dahinter liegenden Betriebsräume eingefügt wird. Der Betrieb vollzieht sich nun in der Weise, daß der aus dem Schlamm steigende Kranke zunächst von den anhaftenden Schlammtheilen durch die Hand des Badewärters gereinigt und dann nach dem Uebersteigen in das Wasserbad^{**)} mit einigen Schöpfkannen voll Wasser aus dem letzteren abgepült wird, bevor er sich in dieses niedersetzt. Die Füllung des Reinigungsbades geschieht vermittelt eines Doppel-Boventils, welches, durch Bleihrohr mit der Wanne fest verbunden, den Zufluß von warmem und kaltem Wasser aus besonderen Leitungen erhält und außerdem noch mit einem Zapfhahn für das zur Hausreinigung usw. nöthige Wasser versehen ist. Die Entleerung erfolgt wie bei der Schlammwanne durch ein in der Mitte der Wanne vor dem Sitzbrett eingelassenes Messingventil mit Gummidichtung. Die Wannen sind, da sie mit Schlammfüllung mehr als 8 Ctr. wiegen, kräftig gebaut, mit starken eisernen Reifen beschlagen und außen mit Oelfarbe gestrichen, innen aber gelbt. Ihre Beweglichkeit und Lenkbarkeit läßt nichts zu wünschen übrig. In die Warmwasser-Zufußleitung ist der Wärmewärmer eingeschaltet (vgl. Bl. 66 Abb. 1). Er besteht aus einem mit Klappdeckel versehenen, 95 cm hohen, 70 cm breiten und 38 cm tiefen Wandschränken von Holz, in dessen unteren Theil ein 21 cm weiter und 70 cm langer Kupfercylinder eingelegt ist, über welchem die Wäsche auf einem Lattenrost ausgebreitet wird. Ein Umlauf des warmen Wassers durch diesen Cylinder ist nicht angeordnet, vielmehr durchfließt dasselbe nur bei der Füllung des Reinigungsbades die Vorrichtung, erwärmt aber die Badewäsche dadurch vollkommen ausreichend, da der Inhalt des Heizkörpers verhältnißmäßig groß und die Abkühlung bei dem ausschließlichen Sommerbetriebe des Gebäudes sehr gering ist. Der Fußboden des Baderraumes (Bl. 65 Abb. 8 bis 10) ist mit Terrazzo belegt und in starkem Gefälle gegen die Wannenplätze geneigt, so daß eine gründliche Reinigung mit vielem

Wasser erleichtert ist. Die Abgrenzung der verschiedenen Fußbodenhöhen, auch gegen die anstoßenden Räume, besteht aus geschliffenem Blauberger Granit, während die Wannenplätze aus Beton mit Cement-Estrich so im Gefälle hergestellt sind, daß alles überlaufende Wasser in die Abflüsse gelangen muß. Die Wände sind zum Schutz gegen Feuchtigkeit mit gemauerten Porcellanplatten bekleidet, darüber zum Altwasschen in Oelfarbe mit Bernsteinlack behandelt, die Decke ist durch ein auch über den Ruheraum ausgebreitetes Kappengewölbe golidet. Die Beleuchtung erfolgt in der für den Badenden angenehmsten Weise durch hohes Seitenlicht vermittelt gekuppelter Fenster, welche nur oberhalb des Daches der Wannenbahn angebracht werden konnten. Das Mobilair des Baderraumes besteht nur aus zwei eichenen Schemeln, vierbeinig mit americanischem Fourniersitz und einem leichten Fenstervorhang von hellem Cretonnestoff.

Der anstoßende Ruheraum, welcher gleichzeitig zum Aus- und Ankleiden dient, ist durch eine 2,25 m hohe Rabitzwand (auf abgeflachter Schwelle von geschliffenem Granit) abgetrennt und erhält sein Licht durch ein darüber bis an die Decke reichendes Holzfenster mit fester Verglasung. Dessen mittlere Beleuchtung ist so vollkommen ausreichend, daß ein weiteres Oberlichtfenster über der Flurthür entbehrlich gewesen wäre, und doch so gelämpft, daß der Kranke darin mehr zur Ruhe geneigt als angeregt wird. Um die Bequemlichkeit zu fördern, wurde dem Ruheraum die Ausstattung eines Wohnzimmers und deshalb vor allem ein Holzfußboden gegeben, welcher zur Sicherheit gegen Schimm, den ständigen Begleiter der Bäder, als eichener Stablen in Asphalt hergestellt ist; die Wände sind in Oelfarbe gestrichen und in Kämpferhöhe der Trennungswand mit Theilung versehen, um die leichter vergängliche untere Hälfte für sich ausbessern zu können.

Die Möbelausstattung von hellpolirtem Eichenholz besteht aus einem Ruhebett mit dreitheiliger Matratze und verstellbarem Kopfkissen, einem Nachttischchen, einem Spiegel mit Consolbrett, einem vierbeinigen Schemel mit Fourniersitz, einer Kleiderhakenleiste und einem Waschtisch, welcher nicht an die Wasserleitung angeschlossen und wegen bequemer Reinigung des Fußbodens auf gußeisernen Wandconsolen angebracht ist. Das Ruhebett wird zur Benützung mit leinenen Laken und wollenen Decken belegt, welche zur Vermeidung von Krankheits-Übertragung nur von je einem Kranken benutzt und nach jedem Gebrauch in die Dampf-Trockenkammer gebracht werden.

Die beiden Salondächer haben eine etwas bessere Möbel-Ausstattung, Tische, Stühle, Waschtische mit Marmorplatte, Fenstervorhänge und Tisch-Gardinen sowie Thürvorhänge von Jutestoff erhalten; die zugehörigen Ruheräume haben unmittelbare Beleuchtung und sind daher durch feste Wände abgetrennt.

In jedem Giebelrisalit, dessen Decken durch Klosterkappen zwischen eisernen Trägern in reicherer Theilung gebildet sind, ist ein Raum für die Bedienung vorgesehen, in welchem auch der Vorrath an frischer Wäsche untergebracht ist. Endlich ist jede Gebäudenhälfte mit zwei Aborten mit Torfstreu-Einrichtung (Patent Kleucker) versehen.

Ganz besondere Sorgfalt mußte der Heizung und vor allem der Lüftung des Gebäudes zugewandt werden. Die aus den Schlammädern sich entwickelnden Dämpfungs- und

*) Wer dies nicht mit eigener Kraft vermag, wird durch übergehakte Gurte oder durch Haltegestelle unterstützt.

**) Das Schlammbad würde bei häufigem Gebrauch durch diese Spülung zu stark verdünnt werden und zuviel Süßwasser erhalten.

und Schwefeldünste, welche einen höchst widerwärtigen Geruch verbreiten, und ferner die nach dem Bade eintretende gesteigerte Schwefelabsorption der Kranken erfordern eine sehr reichliche Lüftung der Baderäume, wobei aber zu berücksichtigen ist, daß die Benutzer des Schlammabades außerordentlich empfindlich sind gegen Zugluft. Eine Absauge-Einrichtung würde, da der Badebetrieb nur im Sommer stattfindet, bei dem niedrigen Gebäude ohne stark erwärmte Sauggeschächte nicht kräftig genug gearbeitet, und weil in den betreffenden Räumen stets eine Luftverdünnung stattfindet, welche die durch alle Fugen der Thüren und Fenster nachdringende kalte Luft aufzuheben bestrebt ist, bei den Kranken stets das Gefühl von Zug veranlaßt haben. Da nun für andere Zwecke ohnehin Maschinenkraft zu beschaffen war, so drängten alle Verhältnisse auf die Anlage einer Drucklüftung, wobei durch die mechanische Zuführung frischer Luft eine Luftverdrängung eintritt, bevor die vorhandene Luft ausgetrieben wird. Zu diesem Zwecke ist unter den Partialbädern ein Schraubenbläser *c* (Bl. 64, Abb. 5) aufgestellt, welcher die frische Luft aus den Gartenanlagen vor dem Gebäude entnimmt und in die Luft- und Heizkammer schafft. Die Antriebswelle desselben liegt unter der die Schlammküche quer durchschneidenden Brücke, welche außerdem auch den Zugang zu den Wassertröthen vermittelt. Stündlich werden 6200 cbm Luft eingeführt und so vertheilt, daß die Bade- und Ruheräume stündlich dreimaligen, die Vorhallen und Flure zweimaligen Luftwechsel erhalten. Eine Heizung war trotz des ausschließlichen Sommerbetriebes unerlässlich, da bei den Witterungsverhältnissen Nenndorfs im Mai und im September die Luftwärme für so empfindliche Kranke oft genug nicht ausreicht. Es sind deshalb in der Luftkammer Dampf-schlangen von Perkinsrohren in sechs einzeln abstellbaren Gruppen aufgestellt, an denen die Luft bei etwa 0,25 m Geschwindigkeit in der Secunde nach Bedarf vorgewärmt wird; ihre Temperatur kann in der Schlammküche an besonderen Thermometern abgelesen werden.^{*)} Wagerichte Vertheilungs-cannäle führen sie unter dem Druck des Bläasers nach den Zuführrohren der einzelnen Räume, wo sie oben an der Decke durch schräg aufwärts gerichtete, feste Jalousien ausströmt; letztere verhindern, daß etwa zu kalt eingepreßte Luft unmittelbar an der Ausströmungsöffnung niedersinkt und sich dort unangenehm bemerklich macht. Die Luft bewegt sich nun in den Bädern durch die Thüren oder durch Stalcklappen der Trennungswand aus dem Ruheraum abwärts in den Baderraum und wird hier durch dicht am Fußboden befindliche Abzugsöffnungen weiter abwärts in den Röhrenkeller geführt. Dieser zieht sich unter dem ganzen Gebäude an der Hinterseite desselben entlang und ist im allgemeinen dazu bestimmt, das gesamte Rohrietz der Zu- und Abfuhrleitungen übersichtlich aufzunehmen, zieht aber auch mit den Abfuhrrohren aller Räume in Verbindung und wird selbst durch zwei große Absauggeschächte entlüftet, welche im Mittelbau über Dach geführt, mit Saugkappen abgedeckt sind und durch den abgehenden Dampf oder durch Niederschlagswasser der Betriebsmaschine in gußeisernen Rippenheizkörpern erwärmt werden. Wichtig ist bei dieser Anlage, daß durch

die abwärts gehende Richtung des Luftstromes die überreichenden Ausdünstungen des Schlammabades verhindert werden, sich im Hause zu verbreiten. Der damit beabsichtigte Erfolg ist denn auch völlig erreicht, und die Luftbeschaffenheit läßt nichts zu wünschen übrig. Daraufhin ist es auch möglich geworden, in allen Bade- und Ruheräumen elektrische Schellen einzurichten, welche in den älteren Bädern mit dunsterfüllter Luft ganz ungenügend gewesen wären, hier aber sich gut gehalten haben.

Die übrigen Theile des Gebäudes enthalten die erforderlichen Betriebsräume. An den Mittelbau und z. Th. sich in diesen hineinschiebend schließt sich die sog. „Schlammküche“ (Bl. 64 Abb. 3 u. 4) an, ein zweigeschossiger Raum, dessen zahlreiche Fenster an drei Seiten hoch sitzen und die unteren Wandflächen für die Maschinen flög lassen; dahinter liegen eine Werkstatt mit Oberlicht, in welcher Schmiedefeuer- und vollständige Werkstatt-einrichtung (Drehbank, Bohrmaschine usw.) für die vorkommenden Ausbesserungen vorhanden sind, ferner die Maschinenstube mit Speisewasserbehälter und Dampfertheiler und dahinter das Kesselhaus unter leichtem Pappdach. Der Kesselschornstein ist in die Mittelachse frei vor den Giebel gesetzt. An das Kesselhaus grenzen die beiden Schlamm-lager *A* und *B*, von denen das linksseitige mit den Baulichkeiten des älteren „Betriebsgebäudes“ und den übrigen Theilen des Schlammabades einen Hof umfassen, welcher für die Anfuhr von Kohlen und Schlamm sowie für sonstige Arbeiten des Betriebes in wünschenswerther Weise den Blicken der Badegäste entzogen ist. Auf dem rechtsseitigen Hofe, welcher durch eine Mauer abgeschlossen ist, vollzieht sich die Wasche der Wannen, nachdem diese im Schlamm-lager *B* entleert sind.

Zur Erläuterung der Betriebs-Einrichtungen erscheint es am zweckmäßigsten, den Schlamm auf seinem Wege durch das Gebäude zu verfolgen.

Nachdem der Rohstoff in den natürlichen Lagerstellen gegraben, von den größten Beimengungen (Steinen, Holz, Wurzelwerk) befreit und etwas abgetrocknet ist (etwa wie feuchte Gartenerde), wird er an beiden Laugseiten des Schlamm-lagers *A* angefahren. Dieses besteht aus einer überdeckten Grube, in deren Mitte auf besonderer Grundmauer ein von einer Plattform aus Eichenbohlen umgebenes Riffelwalzwerk liegt, dessen beide, in ihrer Entfernung voneinander verstellbare Hartgufswalzen von der hoch an der Hinterwand liegenden Welle aus durch Rienen langsam in entgegengesetzter Drehung laufend angetrieben werden (vergl. Blatt 66 Abb. 5). In diese Maschine wird der Schlamm, wiederum unter Zurückhaltung von Fremdkörpern und unter Zufluß von Schwefelwasser, mit der Schaufel eingefahren und in die Grube eingemahlen, eine Arbeit, die in der Regel im Herbst nach Schluß der Curzeit und vor Schlaf des Kesselbetriebes vorgenommen wird, damit während des Winters noch Berieselung mit Schwefelwasser folgen kann.

Bei den alten Einrichtungen, wo für den Tag höchstens 31, durchschnittlich nur 17 Vollbäder gegeben wurden, wobei auch das aufgewärmte Bad mitgezählt ist, waren in der 150 Tage währenden Badezeit etwa 130 cbm Schlamm gebraucht worden. Der Neubau ist auf die Höchstleistung von 96 Vollbädern täglich eingerichtet worden, wonon bei

^{*)} Die Heizung hat sich auch während der Periode bei mäßiger Winter-temperatur gut bewährt und wurde leicht für einen Winterbetrieb des Bades einzurichten sein.

$$\frac{96}{31} = 19 \text{ Bäder täglich}$$

neu zu füllen, also in 150 Tagen 2850 Vollbäder zu je 310 l Inhalt zu beschaffen sind. Dazu kommen täglich etwa 58 stets neu zu füllende partielle Schlammäder, in 150 Tagen 8700 Partialbäder zu je 20 l Inhalt. Da nun ebensoviel für den abgedaketen wie für den frischen Schlamm gesonderte Gruben vorhanden sein müssen, so wären diese nach obigen Zahlen mit mehr als 1000 cbm Inhalt herzustellen gewesen. In dem Riffelwalzwerk und in den sonstigen Maschinen kommt jedoch der Schlamm mit Schwefelwasser überall in die innigste Berührung, und die Anfuhr und Zubereitung des frischen, wie die Abfuhr des abgedaketen Schlammes kann ohne Belästigung der Curgäste auch während der Badezeit erfolgen. Da außerdem nicht zu erwarten war, daß der Besuch des Bades sprunghaft sich auch nur annähernd auf die Höchstleistung der Neuanlage heben würde, anderseits die Anlage mit dem Badestoff auch sparsamer arbeiten sollte, so wurden die Gruben so groß angelegt, daß sie ungefahr 170 cbm fassen, und daß ihre Erweiterungsfähigkeit vollkommen gewahrt blieb, wozu in den Grundmauern vorläufig vermauerte Oeffnungen vorgesehen wurden.^{*)} Die Grube A enthält den frischen Schlamm, während B den abgedaketen aufnimmt.

Sobald nun im Sommer der Badebetrieb beginnt, wird der Schlamm der Grube entnommen und in Schubkarren auf einer an der Hofseite der Grube A befindlichen Laufbrücke zur Schlamm-Mühle gebracht, um daselbst unter Zufuß von Schwefelwasser in eine wegen besserer Handlichkeit etwa 50 cm tiefer stehende Maschine eingeworfen zu werden, welche im oberen Theile aus zwei engstehenden Riffelwalzen mit 125 Umdrehungen in der Minute besteht und den Stoff zu einer dickbreiigen Masse quetscht, in der alle festen Körper zermalm sind, während im unteren Theile derselben eine schnell kreisende Vorrichtung mit Reisklauen und Messern sich befindet, wodurch alle faserigen Beimengungen äußerst fein zerkleinert werden. Diese an einem Drahtgitter gänzlich auszuscheiden, ist zwar versucht, aber nicht gelungen und schließlich aufgegeben, weil bei der feinen Zerkleinerung der Fasern ärztliche Bedenken gegen dieselben nicht vorlagen. Der Schlamm ist nun ein ganz gleichmäßiger dicker

Brei von etwa 1,37 spec. Gewicht geworden und enthält auf 1 kg feste Bestandtheile 1,26 kg Wasser. Im fertigen Schlamm-bade kommen auf 1 kg feste Bestandtheile etwa 2,5 kg Wasser, das spec. Gewicht beträgt etwa 1,20, die spec. Wärme 1,23. Der Höchstbedarf an frischem Schlamm beträgt für den Tag: $19 \cdot 310 + 58 \cdot 20 = 7050$ l oder $7050 \cdot 1,2 = 8460$ kg, worin $\frac{8460}{1 + 2,5} = 2420$ kg feste Bestandtheile und 6040 kg

Wasser sich befinden. Beim Verlassen der oben genannten Maschine enthält der Schlamm nur $2420 \cdot 1,26 \text{ kg} = \text{rd. } 3040$ kg Wasser; es müssen also noch 3000 kg Wasser, und zwar Schwefelwasser, zugesetzt werden. Dies geschieht in der Mühle und in einem hölzernen Bottich von 2 m Durchmesser

und 1,5 m Höhe, der zur Mischung ein langsam laufendes Rührwerk enthält und so tief steht, daß der ausgeblähte Schlamm hineinfällt. Hier wird dem Badestoff, abgesehen von der Wärme, die badegerechte Form gegeben. Um ihn von hier zur Verwendung in die Schlammküche zu befördern, sind verschiedene Maschineneinrichtungen, Pumpen, Bagger- und Eimerwerke, Pulsometer usw. geplant und versucht worden, aber vergebens; sie hätten theils die Anforderungen an die Maschinenkraft übermäßig vergrößert, theils die Reinlichkeit nicht genügend gewahrt, theils wären sie nicht von Dauer gewesen. Als die zweckmäßigste Vorrichtung wurde dafür schließlich der „Monte-jus“ befunden und ausgeführt, obwohl dagegen manche gewichtige Bedenken erhoben wurden. Der Erfolg

hat diese indessen als hinfällig erwiesen. Der Montejus ist ein etwa 800 l fassendes birnförmiges Gefäß (s. Bl. 65 Schnitt AB) von starkem Knpfer und steht in der Schlamm-Mühle ungefahr noch 1 m tiefer^{*)} als der obengenannte Rührbottich, mit welchem er durch einen Hahn von 100 mm Durchgang so verbunden ist, daß der zu befördernde Schlamm von selbst hineinfließt. In die obere Spitze führt ein Dampfrohr, während vom tiefsten Punkte des Bodens das Schlamm-Druckrohr abgeht, welches auf vielfach gewundenem Wege in die Schlammküche führt und dort in einem zweiten Bottich endigt. Wird nun der Montejus mit Schlamm gefüllt und, nachdem der Zufußhahn geschlossen, unter Dampfdruck gesetzt, so zeigt das Manometer anfänglich geringe Verdichtung (wobei aber keineswegs der ganze Inhalt angewärmt



Abb. 1. Rührbottich und Rührwerke in der Schlammküche.

^{*)} Der Betrieb hat sich inzwischen so entwickelt, daß das Schlammlager A um 6 m verbrüstet wurde mittel, wobei der Umstand mitsprach, daß geeignete Kräfte zum Nachfüllen des Schlammes während des Badebetriebes nicht zu beschaffen und das vorhandene Personal nicht ausreichend war.

^{*)} Die dazu bergerichtete tiefe Grube wird durch einen Dampfstrahl-Ejector von dem zulaufenden Wasser befreit.

wird) dann aber Steigerung des Druckes auf etwa $2\frac{1}{2}$ Atm., unter welchem die Masse ruhig fortgetrieben wird, ohne das nach Beendigung der Förderung ein nennenswertes Ausströmen des Dampfes stattfindet, auf dem geschickte Maschinisten sogar ganz vermeidet. Auf dem weiten Wege findet eine Verdichtung des Dampfes statt, welche das mit Gefälle verlegte Rohr immer so weit reinigt, daß der Reibungsverlust an den mit Schlamm beladenen Rohrwandungen den erforderlichen Dampfdruck nicht übermäßig erhöht. Reinlichkeit und Sicherheit des Betriebes können nicht besser erfüllt werden!

In der Schlammküche wird der Schlamm in einem Bottich (Abb. 1) aufgefangen, in welchem wiederum ein Rührwerk läuft und verhindert, daß die darin enthaltenen festen Bestandtheile sich zu Boden setzen. Der Bottich steht auf gemauertem Untersatz so hoch, daß mittels zweier am Boden sitzender Hähne die untergefahrenen Wannen gefüllt werden können. Darüber befindet sich auf einem von Säulen getragenen Gerüst ein 5 cbm fassender Bottich, von welchem aus sämtliche Maschinen durch Kupferrohre mit Schwefelwasser versorgt werden*); die Füllung des Bottichs geschieht durch einen Dampfstrahl-Apparat, da Pumpen im Schwefelwasser leicht zerstört werden.

Der Schlamm ist bis dahin noch kalt; seine Erwärmung bereitete größere Schwierigkeiten theils wegen der oben erwähnten natürlichen Eigenschaften, theils wegen der eigenartigen Verwendung. Die Erwärmung in den Rührbottich scheiterte an der schlechten Wärmeleitung des Stoffes; überdies war zu beachten, daß bei dem fünfmaligen Gebrauch des Bades jede Wanne, ohne daß ihr Inhalt wegen der Gefahr der Uebertragung ansteckender Krankheitsstoffe hätte in den Bottich zurückgebracht werden dürfen, ohnehin viermal wieder aufzuwärmen war, also für letzteren Zweck die Warmvorrichtung so vollkommen ausgebildet werden mußte, daß die Erwärmung auch ganz ausschließlich in der Wanne erfolgen konnte. Zu diesem Zwecke sind von der Firma Riet-schel & Henneberg Dampf-Rührwerke erfunden worden, welche vielleicht den interessantesten Theil der mechanischen Einrichtung des Gebäudes bilden und von denen vier an der Rückwand der Schlammküche aufgestellt sind. (Vgl. Bl. 65 Abb. 3, 4 u. 5 und die Textabbild. 1). Der Apparat besteht aus dem um

die senkrechte Achse *abc* drehbaren Quirl, welcher durch die conischen Räder *d* und die auf der Welle *e* f sitzenden Riemenscheiben *gh* gedreht wird. Eine der beiden letzteren ist lose; durch den Griff *i* kann der Riemen aus- und eingerückt werden. Alle vier Rührwerke werden von einer gemeinschaftlichen Welle angetrieben, welche durch eine Frictions-Kuppelung ein- und auszuschalten ist. Die Achse des Quirls ist durchbohrt und bildet mit Hilfe der Stopfbüchse bei *a* die Fortsetzung des Dampfrohres, welches von *b* ab J-förmig gestaltet ist und daselbst noch um eine waagrechte Achse gedreht werden kann. Dies ist notwendig, damit man an dem Holzgriff *k* das von den halbkreisförmigen Bügeln *l* gehaltene Rohr in die Höhe schlagen kann, wenn

die zu erwärmende Wanne untergefahren werden soll. Ist das Rohr wieder herabgeschlagen und mit den Bügeln festgeklammert und durch den Griff *i* der Riemen aufgelockert, so wird das über *a* befindliche Dampfventil geöffnet. Das Kupferrohr dreht sich nun langsam und rührt mit Hilfe der zwischen den Schenkeln sitzenden beiden Bleche *m* und des Schraubenflügels *c* die Masse sehr kräftig durch, während gleichzeitig der aus zahlreichen feinen Löchern ausströmende Dampf den Schlamm erwärmt. Die mangelnde Wärmeleitfähigkeit des letzteren verlangt aber noch, daß die Wanne dabei hin und her bewegt wird. Um hierbei ein Anstossen des Quirls an die Seitenwände der Wanne zu verhindern, sind für deren genaue Aufstellung unter dem Rührwerk L-förmige Führungsschienen in den Fuß-



Abb. 2. Trockenkammer und Bottiche in der Schlammküche.

boden versenkt und zur Begrenzung der Bewegung in der Längsrichtung die über die Schiene zu legenden, an gemeinschaftlicher Achse sitzenden beiden Hebel *h* (Bl. 65 Abb. 6) angeordnet, an welche das Rad der Wanne anstoßen darf. Die Wirkung dieser Vorrichtung ist vorzüglich; kalte Wannen werden damit in $1\frac{1}{2}$ Minuten, aufzuwärmende in etwa $\frac{3}{4}$ Minuten auf 30 bis 32° R. hochgeheizt. Ist die nötige Temperatur erreicht, so wird zunächst der Dampf abgestellt; durch Verdichtung würde in dem Quirl ein luftleerer Raum entstehen, wodurch Schlamm in das Rohr eingesaugt werden müßte. Dies zu verhindern, ist bei *b* ein Luftventil angeordnet. Nur bei häufig sei erwähnt, daß fahrbare Wannen auch mit bloßem Schwefelwasser, wozu ein Rohr mit Hahn von dem oberen Bottich herabgeführt ist, leicht gefüllt und ebenso erwärmt werden können, wenn ausnahmsweise in demselben Gebäude Schwefelbäder gegeben werden sollen.

*) Kupfer ist das einzig geeignete Material für Schwefelwasserleitungen.

Die nunmehr fertige Wanne wird — mit Zellen-Nummer und Vermerk der Badestunde versehen, woran der Kranke erkennt, daß er stets dieselbe Wanne wieder erhält — durch die Wannenbahn in die Zelle geschoben. Nachdem sie viermal wieder aufgewärmt und gebraucht worden ist, wird sie endlich durch die am Kesselhause befindliche Wannenbahn*) zur Entleerung gefahren. Dort liegen gleichfalls Führungsschienen und dazwischen trichterförmig erweiterte Fußbodenöffnungen, durch welche der Schlamm nach Entfernung des Bodenventils in die Grube B abfließt. Die leere Wanne wird alldann nach dem Hofe auf die Wannenwäsche gebracht, gründlich abgespritzt und ausgewaschen und ist danach zu anderweiter Verwendung wieder bereit.

Ungleich einfacher als bei den Schlamm-Bädern ist die Herstellung der Reinigungsabläufe und ihre Versorgung mit frischem Wasser. Zu diesem Zwecke, sowie auch zur Hausreinigung, Kesselheizung**) usw. sind zwischen den Tropenhäusern des I. Stocks (Bl. 64 Abb. 3) drei Bottiche aufgestellt, zwei für kaltes, der mittlere für warmes Wasser. Die Kaltbottiche werden durch Schwimmkugelhähne von der Wasserleitung selbstthätig gefüllt, der Warmbottich wird von diesen durch Rückschlagsventile gespeist und durch eine eingelegete Dampfschlangel erwärmt; er ist mit beweglichem Schwimmer-Auslaufrohr versehen, damit stets und bei allen Wasserständen die wärmeren, an der Oberfläche liegenden Schichten des Wassers abfließen. Wasserstandszeiger und Meldeleuchte fehlen nicht. Die Rohrleitungen von da bis zu den Baderventilen in den Zellen (woselbst die oben erwähnten Wärmewärmer eingeschaltet sind) sind thüchtnicht in den Röhrenkellern geleget und bestehen aus Kupfer, weil man diesen mit Dünsten aller Art so stark angefüllt glaubte, daß man Eisenröhre nicht für dauerhaft genug hielt, eine Befürchtung, die sich dank der kräftigen Lüftung nicht erfüllt hat. Ein Umlauf des Warmwassers ist nicht angelegt und auch nicht erforderlich geworden; beim Sommerbetriebe ist die Abkühlung in verhältnismäßig warmen Räumen ziemlich gering. Die Kaltwasserleitungen, welche zum Abspritzen der Fußböden sowie zur Wannenwäsche weit verzweigt sind, wurden aus Eisen gefertigt und mit Schlauchhähnen versehen.

Die Abflußleitungen sind in weitgehendster Weise zugänglich, theilweis sogar offen angelegt, weil der mitgeführte Schlamm die Neigung hat, sich festzusetzen und Verstopfungen herbeizuführen. Alles in den Bädern verbrauchte Wasser fließt ohne jeden Geruchverschluß (vgl. Bl. 65 Abb. 8) durch emailirte gußeiserne 10 cm weite Röhre in den Röhrenkeller ab; nur der Abfluß unter der Schlammwanne mußte mit einem emailirten Sieb bedeckt werden, weil das drehbare Achsenrad der Wanne darüber hindrückt. Im Keller sammelt eine an der Wand auf Kragesteinen mit starkem Gefälle nach der Mitte verlegte offene Cementrinne alle Abflüsse und leitet sie in die auf dem rechtseitigen Hofe unterirdisch angelegte Schlammfanggrube, wo auch der Ablauf der Wan-

nenwäsche und die Abwässer der Schlammküche münden, welche vom Fußboden in zwei zwischen je zwei Rührwerken liegende weite Einfallschächte laufen. In dem Schlammfang setzen sich alle mitgeführten festen Theile ab, während das Wasser in den Graben der fäkalischen Bleiche abfließt und dort nochmals eine Klärgrube durchläuft, bevor es in den Feldgraben geht. Daß aus dem Fehlen der Geruch- oder Wasserverschlüsse keine Nachtheile entstehen, ist dadurch zu erklären, daß die nach unten geführte Abflut ihren Weg theilweis auch durch die Abflüsse nehmen muß. Denn so läßt sie üble Gerüche nicht aufsteigen und schafft auch etwaige Feuchtigkeit, die sich von der offenen Rinne verbreiten könnte, hinaus. Daß dadurch gleichzeitig der Röhrenkeller trocken gehalten wird, ist in jeder Hinsicht vorthellhaft.

Von großer Wichtigkeit für den Badbetrieb ist die Anlage zweier Dampf-Trockenkammern, welche in der Schlammküche unter den Kaltbottichen liegen und mit besonderen Abflußschächten in Verbindung stehen (s. Abb. 2); dieselben werden durch Dampfschlangen geheizt und sind mit je fünf ausziehbaren Trockennahmen versehen. In diese wird die gesamte Badwäsche einschließend der wollenen Decken und der Laken der Rubebetten, der Läufer usw. aus jeder Zelle sofort nach dem Verlassen derselben gebracht und in 20 bis 40 Minuten scharf getrocknet, bevor sie gelüftet und zum Wiedergebrauch für jedes folgende der fünf Bäder („den Satz“) geordnet wird. Eine sichere Vermeidung von Ansteckungsstoffen wird dadurch nicht erreicht; aber dies ist auch nicht bezweckt, denn für zweifelhafte oder bedenkliche Fälle besteht am Bade eine ordnungsmäßige Desinfektionsvorrichtung.

Zum Betriebe aller für die Zubereitung des Schlammes aufgestellten Maschinen sowie des Bläses dient eine Dampfmaschine mit variabler Expansion von etwa zwölf Pferdestärken. Die Transmissionen sind so angeordnet, daß sie sich gruppenweise anschalten lassen, so daß z. B. nur der Ventilator und die Rührwerke der Schlammküche laufen, was häufig nachmittags der Fall ist, wenn der Vorrath des Rührbottichs für einige neue Bäder genügt, oder daß, wie im Herbst, nur das Riffelwalzwerk im Betriebe ist. Zur Erzeugung des Dampfes für den Betrieb der Dampfmaschine und des Montjeus, für die Erwärmung des Schlammes und des Wassers, für die Strahl- und Trockenvorrichtungen, die Heizung, Lüftung usw. sind zwei Cornwall-Kessel (davon einer als Ersatzkessel) von je 40 qm Heizfläche und 6 Atm. Betriebsdruck aufgestellt und mit Injector, Maschinen- und Handspiegepumpe usw. ausgestattet. Höhen Kesselndruck erfordert nur die Betriebsmaschine, die indessen meistens mit 4 Atm. Druck arbeitet; für alle übrigen Zwecke — ausgenommen für den Montjeus — wird die Dampfspeisung durch ein in der Maschinenstube befindliches selbstthätiges Druckminderungsventil auf 2 Atm. ermäßigt. Alles brauchbare Niederschlagswasser wird zu thüchtester Ausnutzung der Wärme gesammelt und dem Kessel-Speisebehälter zugeführt.

Die architektonische Gestaltung des Aeußeren ist in einfachen Formen des Ziegelbaues gehalten (s. Bl. 64 und 66), das Hauptgebäude ist auf rothem Sandsteinsockel mit leuchtendfarbigen Verblendsiegeln und äußerst wenigen Profilsteinchen. mit Schibänken von rothem Sandstein und geputzten, farbig

*) Die Wannenabläufe mußten bei der freien Lage des Gebäudes und den Witterungsverhältnissen Nenndorfs als geschlossenes Räumchen hergestellt werden.

**) Um die nicht allzu erziehlige Wasserleitung des Bades zu entlasten, wird das Regenwasser über Dächer in einen auf dem Betriebshofe angelegten unterirdischen Behälter geleitet, und daraus soweit als möglich die Kesselheizung bezogen.

behandelten Friesfeldern unter überhängenden Schiefdachern errichtet. Nur die Schlammküche und die Wannenbänke haben Holzcementdächer erhalten, welche zugleich die Decke bilden, sie sind bei orsterer auf den zwischen eisernen Trägern gespannten Klosterkappengewölben, bei letzteren auf Schalung angeordnet; das Kesselhaus hat Papdach. Die Schlammkammer sind mit ausgesuchten roten Vollsteinen verkleidet. Der Kesselschornstein ist dem am benachbarten Betriebsgebäude stehenden genau nachgebildet worden, um eine gegenseitige Beeinträchtigung zu vermeiden. Als plastischen Schmuck erhielt das Gebäude in der Nische des Mittelhauses über der Terrasse der Hauptfront eine in Sandstein gemeißelte, überlebensgroße Hygieia von Heinr. Brantl in Cassel.

Gärtnerische gepflegte Rasen- und Blumenbeete, Buschwerk und Baumpflanzungen fügen den Bau in die übrigen Anlagen des Bades ein.

Die Baukosten waren auf 326900 M veranschlagt und haben rund 318500 M betragen, die Kosten der Möbelausstattung ausschließlich der Badewäsche, welche z. Th. älteren Beständen entnommen worden konnte, betragen rund 7000 M.

Der Entwurf ist unter den Kreislaubanten, Baurath Knipping, Baupinspector Röttcher und Baurath Linker in Rinteln durch den Unterzeichneten in Bad Nenndorf aufgestellt und von dem letzteren in den Jahren 1890—1892 ausgeführt worden. Am 1. Mai 1892 wurde der Betrieb im neuen Gebäude eröffnet.

W. Schleyer.

Das Wohnhaus Scheidemantel in Dresden.

(Mit Abbildungen auf Blatt 67 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

In der durch ihre Lage und Kunstschatze gleich hervorragenden sächsischen Hauptstadt Dresden hat sich, obwohl sie einen bedeutenden Anziehungspunkt für ruhesuchende Fremde bildet und von diesen mit Vorliebe zu längeren oder dauernden Aufenthalte gewählt wird, ein eigentlicher gesunder

Villenbau nur in beschränktem Maße herausgebildet. Zwar ist in der letzten Zeit besonders in den östlichen Stadttheilen und Vorstädten nach Striesen und Blasowitz hin eine große Anzahl landhausähnlicher Wohnhäuser entstanden, aber auf besondere architektonische Belebung können doch nur eine verhältnismäßig geringe Anzahl von ihnen Anspruch

erheben. Jedenfalls erwartet der Fremde, der gerade in Dresden die günstigsten Vorbedingungen für eine reiche und gesunde Entfaltung des Villenbaues vorhanden glaubt, in dieser Beziehung mehr, als er findet. Trotzdem hat sich die Neuzeit mit ihrem erfreulichen Bestreben, an die gesunde und einfach-gemüthvolle Bauweise unserer Vorfahren anzuknüpfen, auch in Dresden betätigt und einige reizende Villen geschaffen, die eine nähere Beachtung wohl verdienen.

Unter diesen ragt durch seine reizvolle Eigenart und die Echtheit der künstlerischen Empfindung das Wohnhaus des Königlich-kammersängers Scheidemantel am Striesenplatz Nr. 8 hervor, das, als in mancher Beziehung vorbildlich, hier mitgetheilt werden möge.

Das Haus ist an der Ecke des Striesenplatzes und der Wintergartenstraße gelegen (Abb. 1), hat beiderseits 4,50 m



Abb. 1. Lageplan.

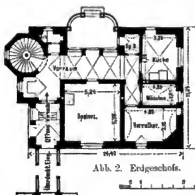


Abb. 2. Erdgeschoss.



Abb. 3. Erstes Obergeschoss.

breite Vorgärten und ist vom Striesenplatz aus durch einen überdeckten Eingang zugänglich. Ein Thorweg führt seitlich in den rückwärts liegenden kleineren Garten, neben dem Thorweg ist ein kleines, hochgelegenes, in Holz gebautes Sommerhäuschen errichtet, das sich in seinen Formen dem Hauptbau anschließt. Das Wohnhaus besteht aus dem zu ebener Erde gelegenen Erdgeschoss und zwei Stockwerken. Unterkellert ist nur ein kleiner Theil desselben. Im Erdgeschoss (Abb. 2) liegt für den eigentlichen Gebrauch des Hansherrn nur das Speisezimmer. Den übrigen Raum nimmt die Küche mit Zubehör, als Speisekammer, Vorrathsräum und Mädchenkammer ein. Ein verhältnismäßig weiträumiger Vorraum, in welchem der Eintretende erst nach Durchschreiten des überdeckten Einganges und einer durch zwei offene Bogenfelder nach dem Garten sich öffnenden Vorhalle gelangt, führt in die Stimmung, die das Innere des ganzen Hauses beherrscht, sogleich vorthellhaft ein. Er ist, wie alle Räume in diesem Geschosse mit Ausnahme des Speisezimmers, mit

Kreuzgewölben überdeckt, links ladet eine erkerartige mit Wandbänken ausgestattete Ecke den Wartenden zum Sitzen ein, daneben öffnet sich ein Blick auf die in Sandstein kunstvoll ausgeführte Wendeltreppe, rechts strömt reichliches Licht ein durch drei nach einem Gartenaustritt führende

Öffnungen, die das Erdgeschoss in innige Beziehung mit dem sich anschließenden Garten setzen. Der Gedanke, das Speisezimmer durch Verlegung in das untere, sonst nur der Bewirthschaftung und dem Zugang dienende Geschosse von den übrigen Wohnräumen zu trennen, verdient hervorgehoben zu werden. Die eigentlichen Wohnräume sind in das erste Obergeschoss (Abb. 3) verlegt. Der weiträumige Vorraum,

der nicht als Flur, sondern in seiner wohnlichen und reizvollen Ausstattung und mit seinen Ausbuchtungen und Sitzgelegenheiten in die Wohnung eingezogen und selbst mitbewohnt erscheint, öffnet hier den Zugang zu den vier Wohnzimmern. In dem an der Ecke liegenden Zimmer ist ein kleiner, mit Sitzbänken ausgestatteter Erker angeordnet. Im zweiten Obergeschoss, bis zu welchem die steinerne Haupttreppe führt, wiederholt sich die Zimmeranordnung des ersten Stockwerkes, nur dafs hier das nach vorn liegende Mittelzimmer bereits als Dachzimmer auftritt, wobei es indes noch immer wohnlich und als Schlafzimmer genügend grofs bleibt. Hier liegt längs der Wintergartenstrafse das Schlafzimmer des Besitzers mit anschließendem Bad und einem Arbeitszimmer. Im zweiten Dachgeschoss ist in dem gröfseren Eckgiebel noch ein Fremdenzimmer angeordnet. Dort gelangt man auch durch eine kleine Treppe auf den Auslug, der einen schönen Rundblick gewährt.

Von der reizvollen Ausbildung des Äufseren gehen die Ansichten auf Blatt 67 eine Vorstellung. Der Bau ist mit bewußter Absicht in senkrechtem Sinne in zwei getrennt behandelte und durch ein kräftiges Gesims getrennte Theile zerlegt, einen unteren vollständig glatt gestalteten und einen oberen, in welchem senkrechte Theilungen auftreten. Die Flächen sind durchweg geputzet, Fenstereinfassungen, Gesimse sowie die lisenenartigen Wandstreifen im zweiten Obergeschoss, die Giebeleinfassungen und endlich der Erker sind aus sächsischem Sandstein gearbeitet. Die Dächer sind mit gewöhnlichen Dachpfannen gedeckt, der Auslug ist mit deutschem Schiefer verkleidet. Hervorgehoben zu werden verdient noch das Einfriedungsgitter des Grundstücks, das in seiner höchst einfachen Form und mit seinem zwischen starken Steinpfosten angeordneten Schmielewerk vorzüglich wirkt.

Der innere Ausbau ist in einfacher, aber sehr gediegener Weise gehalten und vor allem in künstlerisch hervorragendem Geschmack durchgebildet. Im Erdgeschoss, das, wie erwähnt, sonst durchweg mit Kreuzgewölben überdeckt ist, hat nur das Speisezimmer eine Holzdecke. Die Wände desselben sind bis auf etwa 2.20 m Höhe durch Holzpilaster in Fächer getheilt, die Gobeleneinsätze erhalten sollen. Im ersten Obergeschoss sind alle Decken aus Holz, und sämtliche Zimmer haben Tafelungen aus Kiefernholz, die bis zu etwa zwei Drittel der Zimmerhöhe reichen. Die verbleibenden oberen Wandstreifen haben einfachen Leinwandanstrich in satten Farben erhalten. Einige Thüren sind reich mit architektonischen Unrahmungen und Verdachungen im Sinne der deutschen Renaissance ausgebildet. Alles Holzwerk ist hell gebeizt und einfach gewachst. Die Heizung ist durchweg örtlich und geschieht durch grofse hellgrüne Kachelöfen. Die Fenster haben Reiverglasung mit gröfseren theils rechteckigen, theils rautenförmigen Glasscheiben und eingesetzten kleineren Feldern mit reicher Glasmalerei. Alle Beschläge an Thüren und Fenstern sind geschmiedet und verzinkt.

Das Haus wurde im Jahre 1887 durch den Architekten Julius Gebler in Dresden erbaut und von diesem im Jahre 1891 durch den jetzigen Besitzer, den Königlichen Kammer-sänger Scheidemann für den Preis von 90 000 M erworben. In der schlichten Einfalt seiner Erscheinung, in seiner gediegenen künstlerischen Durchbildung und der trauten Wohnlichkeit seiner Innenräume bildet es gegenüber dem, was heutzutage selbst bei reichen Mitteln im Wohnhausbau erstrebt zu werden pflegt, eine wahre Erquickung; ein Eindruck, zu dem, so weit er von den Innerräumen sich herschreift, freilich der lebhafteste Kunstsinns des Besitzers durch geschmackvolle und künstlerisch hervorragende Ausstattung seinen Theil beigetragen hat. M.

Bau eines neuen Leuchthturmes in Neufahrwasser sowie Herstellung einer elektrischen Centralstation für die Beleuchtung der Hafenkais und des Leuchthturmes.

(Mit Abbildungen auf Blatt 68 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

A. Früherer Zustand der Hafenbeleuchtung.

Die Kais des Hafens von Neufahrwasser wurden bis zum Jahre 1889 durch etwa 100 Petroleumlampen beleuchtet, welche auf der annähernd 4600 m langen Kaistrecke vertheilt standen. Diese Beleuchtung war naturgemäfs eine höchst mangelhafte. Wiederholt verunglückten im Hafencanal Personen während der Nacht, was zum Theil wohl der schlechten Beleuchtung zuzuschreiben war; die Bewachung der Güter und der Schiffe gegen Diebereien war eine schwierige, ganz besonders aber verhinderte die schlechte Beleuchtung das Löschen und Laden der Schiffe in den Abendstunden und während der Nacht. Da dieses aber jetzt, nachdem die Segelschiffahrt größtentheils durch Dampfer verdrängt ist, in Seehäfen nicht mehr entbehrt werden kann, wenn sie wettbewerbsfähig bleiben sollen, so konnte der von allen Seiten gedäuferte Wunsch nach einer Verbesserung der Beleuchtung nicht wohl mehr abgewiesen werden. Da am hiesigen Orte keine Gasanstalt vorhanden ist, so konnte für eine Aenderung naturgemäfs nur das elektrische Licht in Frage kommen.

Aber auch andere Gründe waren hierfür maßgebend. Zunächst ist das elektrische Licht wegen der Möglichkeit, große Helligkeitsgrade in der Nähe der Lampen zu erzeugen, das geeignetste, um die Arbeit beim Löschen und Laden der Schiffe auch nöthigenfalls während der Nacht fortzusetzen; ferner hat es den großen Vorzug, dafs es ziemlich unabhängig vom Wetter ist, dafs also hierbei das bei der Petroleum-Beleuchtung so oft eintretende Verlöschen bei heftigen Stürmen vermieden wird, endlich ist die Bedienung und Beaufsichtigung der Beleuchtungsanlage eine weit einfachere und geregeltere. Für Neufahrwasser insbesondere kam noch die Erwägung hinzu, dafs das elektrische Licht vielleicht auch für die Beleuchtung des hiesigen Leuchthturmes, die nicht auf der Höhe der Zeit stand, Verwendung finden konnte. Um zunächst Erfahrungen bezüglich der damals in Häfen noch ziemlich unbekannten elektrischen Beleuchtung zu sammeln, wurden an geeigneten Stellen versuchsweise zwei Hogenlampen aufgestellt, welche vom 25. November 1886 bis zum 31. März 1888 erprobt wurden. Hier-

bei ergab sich als das geeignetste, eine Differentiallampe von 9 Amp. Stromstärke und 43 Volt Spannung und eine Laterne mit matten Glasscheiben zu verwenden.

B. Verbesserte Hafenbeleuchtung.

Durch den Staatshaushalt für 1889/90 wurde nun für die Herstellung der elektrischen Beleuchtung der gesamten Hafenkais der Betrag von 33000 M. zur Verfügung gestellt. Mit der Ausführung derselben wurde am 1. April 1889 begonnen, und am 1. October jenes Jahres konnte die neue Beleuchtung in Thätigkeit treten. Dieselbe ist im allgemeinen, wie nachstehend beschrieben, zur Ausführung gelangt.

Auf dem Boulevarde der Hafen-Baninspection wurde ein kleines massives Maschinenhaus gebaut, in welchem 3 Dynamomachines von der Firma Siemens & Halske, Berlin, Modell II. 6a mit 450 Volt Spannung und 9 Amp. Stromstärke aufgestellt wurden. Diese wurden durch drei alte, von früheren Bausauführungen noch vorhandene Locomobilen betrieben. Von den Maschinenhäusern sind zwei Leitungen an den Hafen entlang geführt und die 13 darsilbst aufgestellten Bogenlampen zu 7 bzw. 6 abwechselnd in je eine Leitung eingeschaltet. Vermittelt eines um Maschinenhäuser aufgestellten Schaltbrettes kann nun jede der beiden Leitungen beliebig an je eine der drei Dynamomachines angeschlossen werden, sodafs stets eine Dynamo mit zugehöriger Betriebsmaschine als Ersatz in Bereitschaft steht. Der Betrieb war einstweilen so geregelt, dafs von Beginn der Dunkelheit an im Winter bis abends um 10 Uhr, und im Sommer bis abends 11 Uhr alle 13 Lampen in 2 Stromkreisen, nach dieser Zeit nur 6 bzw. 7 Lampen in einem Stromkreise während der Nacht brannten. Zur Bedienung der Locomobilen und der Dynamomachines war ein Maschinist und ein Heizer und zum Reinigen der Laternen sowie zum Erneuern der Kohlenstäbe ein Arbeiter erforderlich.

Die Anlage bewährte sich im allgemeinen recht gut. Nachdem kleinere Mängel in der Einrichtung beseitigt waren und die Bedienung sich gehörig eingearbeitet hatte, brannten die Lampen mit gleichmäfsiger Helligkeit; Störungen durch Fehler in der Anlage traten selten, durch Witterungsverhältnisse niemals ein. Der einzige Mangel bestand in den theuren Betriebskosten, die besonders dadurch so hoch wurden, dafs die in Betrieb gesetzten Locomobilen, welche für Bauzwecke erbaut waren, den an sie gestellten Ansprüchen doch nicht voll genügten. Durch Ueberanstrengung derselben wurden sehr häufig kostspielige Instandsetzungen an ihnen erforderlich, auch verbrauchten sie unverhältnismäfsig viel Heiz- und Schmiermaterial.

Da ferner noch hinzukam, dafs die Locomobilen nicht dauernd im Bezirke entbehrt werden konnten, so ergab es sich als unvernünftig, an Stelle derselben feststehende, eigens für diesen Zweck entworfene Dampfmaschinen und besondere Dampfkessel zu beschaffen.

C. Frühere Beleuchtung des Leuchthurnes in Neufahrwasser.

Der alte Leuchthurn in Neufahrwasser ist bereits in der Mitte des vorigen Jahrhunderts erbaut und hatte festes weisses Feuer. Auf demselben brannte ursprünglich ein Steinkohlenfeuer, später wurden Wachlichte verwandt, nachher Gaslampen, welche aus einer besonders für diesen Zweck erbauten kleinen Gasanstalt gespeist wurden, dann Rübillampen und endlich seit dem Jahre 1870 sieben Stück Petroleumlampen mit parabolischen

Hohlspiegeln. Wenn ihre Leuchtfähigkeit auch keine schlechte war, so mufste diese Art der Befenung doch nach den neueren Erfahrungen auf dem Gebiete der Küstenbeleuchtung als eine veraltete und nicht mehr genügende Einrichtung bezeichnet werden, und der Wunsch war schon lange gefafst, hier eine Verbesserung eintreten zu lassen. Die Frage der Verbesserung wurde nun eine brennende, als die Beleuchtung der Hafenkais mit elektrischem Licht ausgeführt wurde und mehrere Fabriken in der Nähe des Hafens mit elektrischem Lichte beleuchtet wurden. Das Licht des Leuchthurnes verlor dadurch bedeutend an Stärke, und eine Verbesserung mufste daher ernstlich ins Auge gefafst werden. Ein weiterer Uebelstand des Leuchthurnes war seine geringe Höhe. Das Licht brannte nur in 23.5 m Höhe über Mittelwasser und leuchtete bei klarem Wetter nur auf 12 Seemeilen, sodafs es für die um Hela herumsteuernden Schiffe zunächst nicht sichtbar war. Eine nachtheilige Folge der geringen Höhe war ferner, dafs ein Theil des Horizontes unbeleuchtet blieb, weil das Feuer durch hohe auf der Westerplatte stehende Baumgruppen verdeckt wurde, und dafs daher die Anfahrt von Neufahrwasser von Osten her sehr erschwert wurde. Es mufste also neben einer Verbesserung des Feuers selbst auch eine Erhöhung des Thurmes, mithin eine Vergrößerung der Selweite angestrebt werden. Den Gedanken, den alten Thurm zu erhöhen, liefs man bald fallen. Abgesehen davon, dafs die ganze Lage des Thurmes innerhalb der Stadt für das Feuer wenig geeignet erschien, ergab sich bei näherer Untersuchung, dafs der mangelhafte bauliche Zustand einen Umbau nicht mehr zuliefs. Gleichzeitig kam noch hinzu, dafs ein auf dem Lotsenberge stehender hölzerner Thurm, welcher den Lotsen als Ausguck diente, und auf welchem der Zeitball aufgestellt war, schon derartige bauliche Mängel zeigte, dafs ein Ersatz des Thurmes in absehbarer Zeit als nothwendig erscheinen mufste. Aus diesen Gründen wurde bestimmt, dafs sowohl der alte Leuchthurn als auch der hölzerne Lotsenwachtthurm eingehen und dafür auf dem Lotsenberge ein neuer Thurm gebaut werden sollte, der zugleich als Leuchthurn und Lotsenwarte und zum Aufstellen des Zeitalles dienen konnte.

D. Der neue Leuchthurn.

Der hiernach entworfene Leuchthurn ist auf Blatt 68 des Atlas dargestellt. Seine Höhe ist so bemessen, dafs das Licht 31,25 m über Mittelwasser brennt, also auf etwa 16 Seemeilen leuchtet. Bei dieser Selweite wird dasselbe von den Schiffen aus wahrgenommen, sobald sie um Hela herumkommen, anderseits leuchtet es auch nicht weit über die Halbinsel hinaus, sodafs keine Verwechselungen mit den Feuern auf der Halbinsel Hela eintreten können. Die äufsere Ausstattung des Thurmes ist einer seiner Stellung an hervorragendem Platze im Hafen entsprechende; er ist einem in der Stadt Cleveland, in Ohio in America, aus Werksteinen mit eisernen Treppen erbauten nachgebildet. Der Thurm ist auf einem Betonbett, welches auf eingerammten Pfählen ruht, gegründet; die Grundmauern sind bis zur Erdoberfläche aus Bruchsteinen hergestellt. Der Aufbau zeigt einen Sockel, der aus Ziegelmauerwerk mit Sandsteinverblendung hergestellt ist, einen aus hartgebrannten Ziegeln ausgeführten Mittelbau und eine aus Ziegeln, Sandstein und Granit hergestellte Bekrönung mit Galerie. In dem Sockel und Mittelbau befindet sich lediglich eine aus Granitstufen und Podesten um eine hohle Spindel hergestellte Treppe. In Höhe

der Galerie ist ein Raum geschaffen, welcher als Lotsenwarte dient; von diesem gelangt man auf einer eisernen Leiter in die Laterne, welche von einer schmalen Galerie umgeben ist, um das Putzen der Glasscheiben der Laterne zu ermöglichen. Die Laterne selbst besteht aus einem schmiedeeisernen Gerippe, einer äußeren Verkleidung der Wände mit Gusseisenplatten und einem kuppelartigen, einfachen Kupferdach. Ueber der Kuppel ist ein Gerüst für den Zeitball und eine Wetterfahne angebracht. Der Ball fällt, durch vier Führungen gehalten, auf einen Federpuffer, der den Stoß unmittelbar auf eine in der Mitte der Kuppel, auf der massiven Treppenspinde stehende Säule überträgt, sodafs das Kupferdach und die Laterne selbst von den heftigen Stößen des fallenden Balles nicht in Mitleidenschaft gezogen werden. Die Wände, die Thüren, der Fußboden der Laterne sowie die Kuppel sind innen mit Xylolith verkleidet, jede Verwendung von Holz ist vermieden worden.

Eigenartig und abweichend von allen bisher gebauten ähnlichen Anlagen ist der Grundriß der Laterne. Bisher war es allgemein üblich, das Feuer auf den Leuchttürmen im Mittelpunkt der Laterne aufzustellen. Diese Anordnung erschien im vorliegenden Falle nicht zweckentsprechend, weil alsdann die Stöße des fallenden Zeitballes nicht auf die mittlere Säule, sondern auf die Laterne wanden hätten übertragen werden müssen, was wahrscheinlich ein häufiges Springen der Glasscheiben veranlaßt haben würde. Diese Anordnung war aber auch nicht erforderlich, weil der Leuchtkreis des Feuers sich nur auf einen Winkel von 180° erstreckt und die Lampe nur so kleine Abmessungen hat, daß man dieselbe sehr wohl in einen kleinen Ausschnitt stellen konnte, welcher durch eine bogenförmige Glasscheibe abgeschlossen wird. In dem allgemeinen Aussehen der Laterne tritt diese Anordnung jedoch nicht in Erscheinung, da in der Kuppel die achteckige Form völlig gewahrt ist.

Die Kosten der Herstellung des neuen Leuchtturmes ausschließlich der Beschaffung der Lichtanlage betrugen 51000 Mk.

E. Versuchsweise elektrische Beleuchtung des alten Leuchtturmes.

In früheren Jahren war angenommen, daß der neu zu erbauende Thurm durch eine Fresnelsche Lampe erleuchtet werden sollte. Nachdem aber die elektrische Kaibeleuchtung eingeführt war, lag natürlich die Frage nahe, ob es nicht möglich und nebenbei bei der einfachen Art, in welcher die elektrische Beleuchtung auf dem hiesigen Leuchtturme nach den örtlichen Verhältnissen voraussichtlich zur Ausführung würde kommen können, auch noch billiger sei, auf dem Leuchtturme eine elektrische Lampe aufzustellen und diese Lampe sowie die 13 Lampen der Kaibeleuchtung aus einer Centralstation zu speisen. In diesem Falle konnte die sonst erforderliche besondere Bedienung des Leuchtturmes durch einen oder mehrere Wärter erspart werden, und es war auch augenscheinlich, daß sich die Kosten der Hafen-Beleuchtung durch das Brennen einer weiteren Lampe kaum merklich erhöhen würden.

Allerdings erschien damals die Frage der elektrischen Beleuchtung der Leuchttürme noch keineswegs geklärt, da die in anderen Staaten ausgeführten großen elektrischen Anlagen hier nicht als Vorbild dienen konnten; es konnte daher bei dem Mangel jeder Erfahrung nicht gleich eine endgültige Anlage ins Auge gefaßt werden. Vielmehr wurde im Jahre 1887 angeordnet, über dem alten Leuchtturm auf einem zu errichtenden

Holgerüste probeweise eine elektrische Lampe aufzustellen. Infolgedessen kam zunächst durch die Firma Siemens & Halske eine Bogenlampe von 25 Ampère Stromstärke, welche durch Wechselstrom gespeist wurde, zur Aufstellung. Dieselbe genügte in Bezug auf ihre Lichtstärke allen Anforderungen, ihrer endgültigen Verwendung standen jedoch verschiedene Mängel entgegen. Zunächst ist der Betrieb des Wechselstromlichtes nicht ungefährlich, weil dieser Strom bei unvorhergesehenem Nebenschluß besonders starke physiologische Wirkungen ausübt. Ferner bilden sich hierbei an beiden Kohlenstäben Spitzen, und demgemäß leuchtet der Lichtbogen etwa nach nebenstehender Abb. 1 nicht nur in waagrechter Richtung, wo im vorliegenden Falle das Licht allein gebraucht wird, sondern ziemlich gleichmäßig nach allen Richtungen. Der weitaus größte Theil der Lichtstrahlen geht also verloren. Endlich erschien es auch nicht zweckdienlich, bei späterer Vereinigung der elektrischen Beleuchtung des Leuchtturmes mit derjenigen der Hafenkais, welche Gleichstromlicht hat, verschiedene Systeme zu verwenden, weil dadurch sowohl die Arbeit der Maschinisten erschwert wurde, als auch die Möglichkeit ausgeschlossen war, die Leuchtturmanlage vorübergehend in einen Stromkreis der Hafenbeleuchtung einzuschalten.

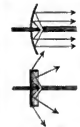


Abb. 1.



Abb. 2.

Senkrechter Schnitt.



Grundriß.

Abb. 3.



Abb. 4.

Der zweite Versuch wurde mit drei elektrischen Gleichstromlampen gemacht, welche nach Abb. 2 so aufgestellt waren, daß ihre Lichtkegel sich durchkreuzten und etwas mehr als den halben Horizont beleuchteten. Sie waren außerdem so schräg aufgestellt, als es die Bauart dieser Lampen gestattete, um möglichst viele Strahlen nach See zu werfen. Dieser Versuch hatte kein zufriedenstellendes Ergebnis. Die Strahlen fielen nicht genügend waagrecht hinaus, das Feuer war deshalb in der Nähe sehr gut, in der Entfernung aber durchaus nicht genügend sichtbar. Der Versuch zeigte aber, daß die beste Wirkung mit einer Waagrecht-Lampe erzielt werden würde und zwar unter Verwendung eines Spiegels, gegen welchen die von dem Krater der positiven Kohle ausgehenden Strahlen geworfen und zurückgestrahlt werden. Abb. 3, weil

soest, wenn man die Strahlen unmittelbar von der positiven Kohle nach der See wirft, gerade wieder der Horizont am wenigsten Licht erhält, wie aus den vorstehenden Abb. 4 ersichtlich ist. Außerdem aber würde auch der Schatten der negativen Kohle die Lichtwirkung erheblich beeinträchtigen. Eine solche Lampe brannte auf dem alten Leuchtturme vom 17. Mai 1890 bis zum 31. März 1894 also beinahe 4 Jahre und hat auch jetzt bei der endgültigen Anlage Verwendung gefunden. Die waagrechte Lampe wirft ihre Strahlen gegen einen Glas-Spiegel, welcher in senkrechtem Sinne parabolisch, in waagrechtem Sinne eben ist; seine größte Weite ist 45 cm, seine Tiefe 11,5 cm und seine Länge 1,0 m. Anfangs wurde eine Lampe von 20 Amp. Stromstärke verwandt, all-

nämlich wurde dieselbe jedoch auf 11 Amp. herabgesetzt, und trotz dieser geringen Stärke genügte dieses Licht für den vorliegenden Zweck vollständig, sodass die Versuche nach dieser Richtung hin abgeschlossen wurden.

Es gilt nun noch Vorkerbrungen zu treffen, welche völlige Sicherheit dafür boten, dass das Leuchfeuer nicht verloscht, wenn während des Betriebes irgend ein Fehler an dem Kessel, an den Betriebsmaschinen, an der Dynamomaschine oder an der Lampe entsteht. Solche Sicherheit erschien bei der großen Wichtigkeit, die ein Leuchfeuer für die Seeschifffahrt hat, um so notwendiger, als es bei den bisherigen Versuchen nicht hatte vermieden werden können, dass wiederholt bei einem plötzlichen Versagen der elektrischen Beleuchtung das alte, als Aushülfe beibehaltene Petroleum-Leuchfeuer angezündet werden musste. Die Anstellung von Ersatz-Maschinen oder Lampen konnte allein nicht genügen, weil immerhin eine ziemliche Zeit vergeht, bevor die Aushülfsanlage in Betrieb gesetzt ist. Ferner waren noch Einrichtungen zu treffen, wodurch die sehr hohen Betriebskosten eingeschränkt würden. Es war ja allerdings vorauszusetzen, dass dieselben bei einer eudglitigen Anlage geringer werden würden, dass insbesondere der Kohlenverbrauch sich sehr ermäßigen müsste und die Kosten für Ausbesserung der Maschinen und Kessel bedeutend geringer werden würden, wenn statt der Locomobile eine für den Betrieb der Lichtanlage geeignete Maschine aufgestellt würde. Für den Fall der Herstellung einer elektrischen Centralstation für beide Arten der Beleuchtung konnte auch in der Zeit, in welcher die Hafenbeleuchtung stattfindet, die Bedienung des Leuchthurmlights, also ein Maschinist und ein Heizer, entbunden werden; es war hierbei aber zu berücksichtigen, dass das Leuchthurmlicht stets von Sonnenanfang bis Sonnenanfang brennen muss, während die Hafenbeleuchtung während der Morgen- und Abenddämmerung und bei Mondschein nicht im Betrieb ist. Da nun das Leuchthurmlicht in den Winternächten bis 17 Stunden brennen muss, so erschien es ausgeschlossen, dass der Maschinist und der Heizer der Hafenbeleuchtung allein die Centralstation bedienen konnten. Man hätte also für das eine Leuchthurmlicht noch besonders einen Maschinisten und einen Heizer beibehalten müssen. Dieser Uebelstand wurde in bester Weise durch die Verwendung von Accumulatoren beseitigt. Mit dankenswerther Bereitwilligkeit erklärte sich die Firma Siemens & Halske bereit, ebenso wie sie schon früher zu allen Versuchen die erforderlichen Maschinen und Lampen ohne Entschädigung zur Verfügung gestellt hatte, jetzt auch eine Accumulatoren-Batterie Tudorischen Systems aus der Accumulatorenfabrik Actiengesellschaft in Hagen i. W. kostenfrei zu den Versuchen zu leihen. Dieselbe wurde am 1. März 1891 in Betrieb gesetzt, und das Licht von dieser Zeit an ausschließlich aus dem Accumulator mit dem besten Erfolge gespeist. Die aufgestellte Batterie besteht aus 36 Elementen Nr. 107²⁴ mit 184 Amp. Stunden gewährleistetem Fassungsvermögen bei 22 Ampère höchst zulässigem Entlade- und 32 Ampère höchst zulässigem Lade- und Strom. Die Größe der Batterie ist so gewählt, dass aus ihr selbst in den längsten Winternächten das Leuchthurmlicht mit 11 Ampère Stromstärke gespeist werden kann.

Bei Beginn der Versuche im Monat März brannte das Licht in jeder Nacht noch über 12 Stunden, es war also ein tägliches Laden der Batterie notwendig. Dieses geschah in den Morgenstunden und nahm bis zur völligen Sättigung bei

einer Brenndauer von 12—7 Stunden anfangs vier Stunden, später allmählich abnehmend nur drei Stunden in Anspruch. Das Ergebnis dieses Versuches war in jeder Beziehung zufriedenstellend, das Licht brannte die ganze Nacht, ohne dass irgend eine Bedienung erforderlich gewesen wäre, vollständig gleichmäßig und ruhig, irgend eine Störung war nicht zu verzeichnen. Da bei Aufstellung der Batterie die Vorschrift erteilt war, dieselbe nicht zu weit zu entladen und besonders dafür zu sorgen, dass bei Einstellung sämtlicher 36 Elemente die Spannung nicht unter 65 Volt sinkt, wurde einstweilen das Ladegeschäft täglich fortgesetzt.

Im Juni, in welchem Monat das Licht jede Nacht nur etwa 7 Stunden brennt, wurde begonnen, nur jeden zweiten Tag zu laden, wobei sich anfangs bei einer Gesamt-Brenndauer von 14 Stunden eine Ladezeit von 6 Stunden ergab. Um nun genaueren Aufschluss über das wirkliche Fassungsvermögen zu erhalten, wurde die Batterie jeden zweiten Tag vom Verlöschen des Leuchthurmlights an bis mittags 12 Uhr geladen, die Ladezeit wurde also täglich verkürzt, während die Brenndauer vergrößert wurde. Diese Art des Betriebes währte bis anfangs November, zu welcher Zeit bei einer Ladedauer von nur 5 Stunden eine Brenndauer von 29 $\frac{1}{2}$ Stunden erreicht wurde. Jetzt zeigte sich jedoch ein allmähliches Sinken der Spannung, auch hatte es den Anschein, als ob sich das Gefüge der Bleiplatten in den Zellen etwas veränderte. Daher wurde dieser Versuch eingestellt und, nachdem einige Tage die Batterie täglich geladen war, um dieselbe mit Sicherheit völlig zu sättigen, versuchte man, die Batterie jeden zweiten Tag vom Auslöschen bis zum Anzünden des Leuchthurmlights zu laden.

Auch bei diesem Versuche wurde also die Ladezeit täglich kürzer, während die Brenndauer sich vergrößerte. Erstere betrug an den kürzesten Tagen 7 Stunden 6 Minuten, letztere 33 Stunden 41 Minuten, während nur 17 Stunden gewährleistet waren. Es zeigte sich also, dass selbst bei den längsten Nächten für das Licht nur an jedem zweiten Tage ein Laden der Batterie notwendig ist.

Das Ergebnis dieser Untersuchungen übertraf also die begebenen Erwartungen. Der Hauptbestand der elektrischen Beleuchtung des Leuchthurmes, das für ein Licht in den Winternächten die Maschine 17 Stunden täglich in Betrieb sein sollte, war dadurch beseitigt, und andererseits war erreicht, dass die Rubrik für Maschinen und Bedienungsmannschaften, die bei der elektrischen Hafenbeleuchtung durch die mondlichen Nächte gewonnen wird, auch bei Einrichtung elektrischer Beleuchtung des Leuchthurmes nicht verloren ging. Ebenso erfreulich waren die Ergebnisse bezüglich der Kosten der Betriebsmaterialien. Bei unmittelbarer Speisung der Lampe durch die Dynamomaschine betrugen die Kosten an Kohlen und Schmelzstoffen für die Brennstunde 73 Pfennige, bei dem Accumulatorbetrieb waren es anfänglich, als die Batterie jeden Tag geladen wurde 47,3 Pfennige, in der Zeit, wo sie nur jeden zweiten Tage geladen wurde, 43 Pfennige.

Dieser Minderbetrag erklärt sich durch eine bessere Ausnutzung der in den Maschinen vorhandenen Kraft. Bei dem unmittelbaren Betriebe hatte die Maschine bei einer Spannung von 65 Volt nur 11 Ampère zu leisten, während sie bei Ladung der Accumulatoren bei der gleichen Spannung

zur Erzeugung von 32 Ampère Stromstärke in Anspruch genommen wird.

Nachdem somit die Versuche bezüglich der besten Beleuchtungsweise des Leuchthurmes als abgeschlossen gelten konnten, wurde ein Entwurf zur Herstellung einer elektrischen Centralstation für die Beleuchtung der Hafenkais und des Leuchthurmes aufgestellt und die berechneten Mittel zur Herstellung einer solchen in Höhe von 96 000 *M.* für das Jahr 1893/94 zur Verfügung gestellt.

F. Beschreibung der gebauten Centralstation.

Die Einrichtungen für die gemeinschaftliche Beleuchtung des Leuchthurmes und der Hafenkais worden aufgenommen von einem in unmittelbarer Nähe des Leuchthurmes, auf dem sogenannten Lotsenberge erbauten massiven Gebäude, welches vier Räume enthält. Im ersten Räume befinden sich die Dampfkessel, im zweiten die Dampfmaschinen und die Lichtmaschinen, im dritten Räume ist die Accumulatoren-Batterie aufgestellt, und der vierte dient als Arbeitsraum für den Maschinisten. Als Dampfzylinder sind zwei Cornwell-Kessel mit Patent-Feuerrohren von je 24 cm Heizfläche, 5,6 m Länge, 1,4 m Durchmesser und 7 Atmosphären Ueberdruck aus der Fabrik von H. Pausch Actien-Gesellschaft in Lundsberg a. d. W. beschafft. Zum Antrieben der Dynamomaschinen dienen drei stehende Verbund-Dampfmaschinen ohne Condensation, sogenannte Hammermaschinen, deren jede bei einem Admissionsüberdruck von 6 kg auf 1 qcm und 500 minütlichen Umdrehungen 15 effective Pferdekkräfte leistet. Der Hochdruckcylinder ist mit vom Regulator selbstthätig beeinflusster Expansionssteuerung versehen, auf jeder Seite der Maschine befindet sich ein Riemenscheibenschnurgrad, das eine für 15 1/2, das andere für 16 m Riemengeschwindigkeit, zum unmittelbaren Antrieben zweier Dynamomaschinen. Die Dampfmaschinen sind aus der Fabrik C. Dassel in Kiel geliefert.

Zur Erzeugung des Lichtes sind sechs Dynamomaschinen aufgestellt und zwar: die drei früher erwähnten Maschinen H 6 a mit 450 Volt Spannung und 9 Ampère Stromstärke zur Speisung der Hafenslampen und drei Nebenschlußmaschinen Modell L. H. 4 B zur Erzeugung des Leuchthurmlichtes mit 65 Volt und 30 Ampère oder befalls Accumulatorladung mit 90 Volt und 20 Ampère. Zum Aufsammlen überflüssiger Elektricität hat die vorherbeschriebene Accumulator-Batterie Tudorischen Systems von 36 Elementen Nr. 107⁴⁴ Aufstellung gefunden. Auf dem Thorne sind 2 wagerechte Lampen für 16stündige Brenndauer übereinander mit einem Zwischenraum von 77 cm aufgestellt; dieselben waren zuerst als Hauptstromlampen hergestellt, wurden aber später in Nebenschlußlampen umgewandelt, um sie mit verschiedenen Lichtstärken brennen zu können. Im allgemeinen brennt die obere, die untere tritt nur selbstthätig in Wirksamkeit, wenn die obere aus irgend einem Grunde versagt. Außerdem sind im Maschinenhause zwei Bogenlampen von 6 Ampère und in den übrigen Betriebsräumen noch eine Anzahl Glühlampen angebracht.

Alle Schaltvorrichtungen, Widerstände und Sicherungen für beide Lichtanlagen sind auf einem gemeinschaftlichen Schaltbrette im Maschinenhause angebracht; von demselben führen nach den beiden Leuchthürmen zwei gesonderte Lichtleitungen aus 10 mm starkem, armirten Bleikabel mit 10 qmm Kupferquerschnitt.

G. Einrichtung des Betriebes der Lichtanlage.

Mit den beschriebenen Maschinen und Apparaten wird die Beleuchtung der Hafenkais und des Leuchthurmes in nachstehender Weise bewirkt.

In unruhellen Nächten, sowie während der Abend- und Morgendämmerung, wenn die Beleuchtung des Hafens entbehrlich ist, brennt das Leuchthurmlicht unmittelbar aus dem Accumulator, dessen Fassungsvermögen, wie bereits erwähnt, so gewählt ist, daß dieselbe auch während der längsten Nächte eine Speisung der Lampe mit 11 Ampère Stromstärke ermöglicht. Allerdings dürfen in diesem Falle die übrigen in den Betriebsräumen befindlichen Lampen mit Ausnahme einer Glühlampe am Schaltbrett nicht brennen, was über auch entbehrlich ist, da in diesem Falle keinerlei Bedienung der Maschinen erforderlich ist. In der Leitung nach der oberen Leuchthürmlampe ist ein selbstthätiger Umschalter angebracht, von welchem die Leitung nach der unteren Lampe abzweigt. Versagt die obere Lampe aus irgend einem Grunde, oder sind die Kohlen derselben abgebrannt, oder bildet sich in der Leitung Kurzschluß, so veranlaßt ein Sinken der Spannung bis auf etwa 60 Volt ein Auslösen des Umschalters, wodurch sich die untere Lampe selbstthätig entzündet. Da nun ein Versagen des Accumulators, wenn derselbe gut instando gehalten wird, nicht zu befürchten ist, so ist eine völlige Sicherheit für das richtige Brennen der Leuchthürmlampe vorhanden.

Um dagegen gesichert zu sein, daß die Lampe weder mit zu hoher noch zu niedriger Spannung brennt, ist auf dem Schaltbrett noch ein Spannungswegner angebracht, welcher verschiedenen Glocken erklingen läßt, je nachdem die Spannung zu hoch oder zu niedrig ist. Beim Erklingen einer solchen Glocke hat der Wärter alsdann nur mit dem vorhandenen Doppelzeilenschalter durch Zu- bzw. Ausschalten einzelner Elemente des Accumulators die richtige Spannung wieder herzustellen.

Das Laden des Accumulators geschieht, wenn die Hafensbeleuchtung die ganze Nacht aussetzt, während des Tages mit einer der vorhandenen drei Nebenschlußmaschinen. Wenn gleichzeitig die Hafenslampen brennen, also wenn die Anlage in vollem Betriebe ist, sind ein Dampfkessel und zwei Dampfmaschinen in Thätigkeit, während der zweite Dampfkessel und die dritte Dampfmaschine nebst den dazugehörigen zwei Dynamomaschinen zur Aushilfe bereit steht.

Jede der Dampfmaschinen treibt eine Hochspannungsmaschine für einen Lichtkreis der Hafensbeleuchtung und eine Nebenschlußmaschine für das Leuchthurmlicht. Die eine der letzteren ladet den Accumulator, die andere speist in Parallelschaltung mit dem Accumulator das Leuchthurmlicht. Ist die Ladung des Accumulators beendet, so scheidet die erste aus, und die betreffende Dampfmaschine treibt nur die Hochspannungsmaschine. Auch in diesem Falle ist ein durchaus sicheres Brennen des Leuchthurmlichtes im vollsten Maße gewährleistet.

Die Parallelschaltung mit dem Accumulator hat den großen Vortheil, daß die Spannung des Lichtbogens unabhängig ist von der größeren oder geringeren Umlaufzahl der Maschine, es wird dadurch also, auch wenn der Regulator der Maschine nicht genau wirkt, ein Flackern des Lichtes vermieden. Ist der Strom in der Dynamomaschine zu schwach, also z. B. bei einem Schadhafwerden der Dampf- oder Dynamomaschine, Bruch des Treibriemens oder aus anderen Gründen, so schaltet ein selbstthätiger Ausschalter die Maschine aus, und der Accumulator

tritt allein in Thätigkeit, bis die Maschine wieder in Gang gebracht ist. Ist dieses in kurzer Frist nicht möglich, so kann ohne weiteres die zur Aushilfe stehende Dampfmaschine mit den dazu gehörigen Dynamomaschinen in Betrieb gesetzt werden. Zur Sicherung des Betriebes bei eintretenden Kesselchäden bzw. gröfserer Kesselreinigung mußte ein Ersatzkessel vorgesehen werden.

Um selbst für den kaum denkbaren Fall, dafs alle drei Dynamomaschinen, welche das Leuchtturmlicht gewöhnlich erzeugen, schadhaft geworden sind, den Betrieb des Feuers aufrecht erhalten zu können, ist noch die Einrichtung getroffen, dafs nach Ausschaltung eines Widerstandes die Leuchtturmlampe in jeden der beiden Hafenstromkreise eingeschaltet werden kann, in welchem sie alsdann wie die Hafenlampen mit 9 Ampere und 43 Volt Spannung an den Klemmen arbeitet, wodurch bei drei Dynamomaschinen drei weitere Lichtquellen für dieses Licht geschaffen werden. Endlich ist auch die Einrichtung getroffen, dafs man das Leuchtturmlicht der jeweiligen Dichtigkeit oder Undurchsichtigkeit der Luft entsprechend mit wechselnder Lichtstärke brennen lassen kann, was dadurch erreicht wird, dafs von dem in der Leitung befindlichen Widerstande ein gröfserer oder kleinerer Theil ausgeschaltet wird.

Die geringste, bei klarem Wetter erforderliche Lichtstärke ist zu etwa 9 Ampere ermittelt, die gröfste zur Verfügung stehende Lichtstärke beträgt nach Abzug der Verluste 28 Ampere, zwischen diesen beiden Grenzen sind die Zwischenstufen 11, 15 und 20,2 Ampere eingeschaltet. Natürlich kann die höchste Lichtwirkung von 28 Ampere nur unmittelbar mit der Maschine, unter Ausschaltung des Accumulators, erzeugt werden, auch sind für diesen Fall dickere Kohlenstäbe vorgesehen; sie wird aber nur in Ausnahmefällen bei besonders dickem Nebel angewandt werden.

Die ganze Anlage ist am 1. April 1894 fertiggestellt und in Betrieb genommen und hat sich in dem abgelaufenen Jahre recht gut bewährt. Größere Störungen sind nicht zu verzeichnen gewesen. Dagegen hat sich die Aufstellung der zweiten Lampe als notwendig erwiesen; dieselbe hat sich mehrfach an Stelle der Hauptlampe eingeschaltet, in jedem einzelnen Falle ist aber als Grund hierfür nicht ein Mangel in der Anlage, sondern eine schlechte Beschaffenheit der Kohlenstäbe ermittelt worden.

Neufahrwasser, im Mai 1895.

Wilhelms, Hafen-Bauinspector.

Drehbrücke mit Druckwasserbetrieb im Ruhrorter Hafen.

(Mit Abbildungen auf Blatt 69 bis 71 im Atlas.)

(Alle Rechte vorbehalten.)

In den Jahren 1887 bis 1889 ist im Ruhrorter Hafen eine Drehbrücke erbaut worden, welche hauptsächlich wegen der mit Druckwasser betriebenen Bewegungsrichtung Beachtung verdient. Der Bau einer neuen Drehbrücke an Stelle der im Jahre 1857 erbauten alten Krümlbrücke im Zuge der Ruhrort-Duisburger Landstraße erwies sich als notwendig, da die Durchfahrtsweite der letzteren von 8,5 m den zeitigen Schiffsabmessungen nicht mehr genügte. Um die Herstellung einer Nothbrücke zu vermeiden, wurde die Lage der neuen Brücke gegen die der alten soweit verschoben, wie es für die Bauausführung erforderlich war.

Gegenüber einer anfangs ins Auge gefafsten, gleicharmigen Drehbrücke mit zwei 12 m weiten Durchfahrtsöffnungen wurde der gewählten Anordnung mit einer Durchfahrtsöffnung von 18,2 m nutzbarer Weite der Vorgezogen, sowohl der geringeren Kosten wegen, wie auch um für die Zukunft den Schiffen bei gröfseren Abmessungen ein leichtes Durchfahren zu sichern.

Da die zu Geloste stehende Constructionshöhe nicht erlaubte, die Fahrbahn in Höhe des Obergurts der Handträger zu legen, anderseits ihre Lage in Höhe des Untergurts sich mit Rücksicht auf die Kosten sowohl wie des guten Aussehens wegen nicht empfahl, ergab sich die gewählte Anordnung als die zweckmässigste, wonach die Oberkante der Träger mit dem Geländer der außerhalb liegenden Fußsteige in eine Höhe gebracht wurde. Um die Anwendung eines Gegengewichts möglichst zu vermeiden, ist an dem kürzeren Arm eine schwerere Fahrbahn als an dem langen angebracht. Das Eisenwerk wurde unter Zulassung einer Beanspruchung von 750 kg auf 1 qcm für mittelschweres Fahrwerk von 6 t Achsdruck bzw. für eine Menschenbelastung von 400 kg auf 1 qm berechnet.

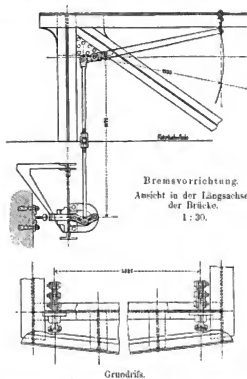
Die Gründung der Pfeiler erfolgte auf Brunnen, welche bis auf — 5,0 Ruhrorter Pegel d. L. 3,75 m unter damaliger Hafens-

sohle hinabgesenkt wurden. Die Ausführung geschah in der Weise, dafs für den Drehpfeiler zunächst eine Insel bis in Wasserspiegels Höhe geschüttet, hierauf der Brunnenkran verlegt und alsdann das Mauerwerk hochgeführt wurde. Die beiden Brunnen für den zweiten Wasserpfeiler wurden an Land in geeigneter Höhe hergestellt und dann mittels eines für den Gebrauch im Hafen vorhandenen, schwimmenden Dampfkranes von 40 t Tragfähigkeit an ihre vorher bis auf — 1,25 Ruhrorter Pegel ausgebagerte Stelle gebracht. Das Senken erfolgte ohne Schwierigkeit unter Verwendung eines Verticallagers. Ein Auspumpen der Brunnen vor der Betonschüttung und Ausheben des Bodens im trockenen war wegen des stark durchlässigen Bodens aus grobem Kies nicht möglich. Der Ueberbau der Drehbrücke wurde in ausgeschwenkter Lage von einem festen Gerüst aus zusammengestellt, sodafs eine Behinderung der Schifffahrt nicht stattfand.

Eingehendere Erläuterungen dürfte hauptsächlich die Bewegungsrichtung mit Druckwasserbetrieb erfordern. Soll die Brücke ausgeschwenkt werden, so wird zunächst ihr gesamtes Gewicht durch Anheben des Drehzapfens auf diesen übertragen. Derselbe ist oben und unten in Führungen *c c* (vgl. Abb. Sa u. 9 Bl. 69) gehalten und ruht mit seitlichen Ansätzen *d d* auf zwei eisernen Tragbalken *e e*, die den Druck mit ihrem kürzeren Ende auf ein festes Stahlgager *f*, mit ihrem längeren auf den kurzen Arm eines Hebelpaares *g g* übertragen, an dessen langem Arm eine zum Maschinenraum führende Kette angreift. Die Hebelverbindung ergibt ein Übersetzungsverhältnis von 1:20. Das Anziehen der Kette erfolgt durch die Kraft eines Wasserdruckstempels so weit, dafs der Drehzapfen sich um 6 cm hebt und dadurch über den Auflager trotz der Durchbiegung ein Spielraum von 2 cm entsteht.

Zur Sicherung der Lage ist auf dem Drehpfeiler ein Kranz von zwölf flach liegenden Rollen angeordnet, gegen die sich ein

unter den Hauptträgern befestigter Ring von C förmigem Querschnitt stützt, der zur Aufnahme der Drehung bewirkenden Kette dient. Damit das Ausweichen in jedem Falle in der dem ankommenden Schiffe abgekehrten Richtung erfolgen kann, läßt sich die Brücke aus der Ruhelage nach beiden Seiten hin ausdrehen. Da infolgedessen kein Anschlag für die Ruhelage angeordnet werden konnte, so bereitete das Feststellen in dieser einige Schwierigkeiten, die schließlich unter Fortlassung eines eigentlichen Feststellriegels durch Anordnung einer Bremsvorrichtung (vgl. nachstehende Abb.) überwunden wurden, welche sich



gut bewährt hat. Derselbe ist am langen Brückenarm, am Ende jedes der beiden Hauptträger, angebracht und besteht aus einem Bremsschuh, der in wagerechter Führung beweglich durch eine Kurbelvorrichtung gegen eine mit dem Fuß an der Pfeilerstirn befestigte Eisenbahnschiene angepreßt wird. Diese besitzt an der der Ruhelage entsprechenden Stelle eine schwache Vertiefung, die das richtige Einstellen erleichtert.

Die bewegende Kraft sowohl zum Heben, wie zum Drehen der Brücke wird von einem Accumulator geliefert, der, von einer zweipferdigen Gaskraftmaschine gespeist, Druckwasser von 35 Atmosphären Ueberdruck abgibt. Von den in Abb. 7 Bl. 69 dargestellten Kraftzylindern dienen die beiden in der Mitte liegenden *H* und *G* zum Heben und Senken der Brücke, die beiden seitlich gelegenen *C* zum Drehen. Das in den Hebecylinder *H* gelangte Druckwasser fließt beim Senken der Brücke der Ersparnis halber nicht ohne weiteres ab, sondern zu einem Theil in einen Gegencylinder *G* von geringerem Durchmesser, dessen Stempel mit dem des Hebecylinders ein ganzes bildet; der übrige Theil wird durch die Wirkung dieses Gegencylinders und des Brückengewichts dem Accumulator *A* zugepreßt. Das Gewicht der Brücke hört hierbei aber infolge der elastischen

Durchbiegung der Hauptträger in dem Maße auf zu wirken, wie es sich allmählich auf die Auflager überträgt. Aus diesem Grunde ist zwischen dem Hebecylinder und der Hebekette eine Vorrichtung eingeschaltet, wodurch — nach Schwedlerscher Art — ein Gegengewicht in dem Maße stärker zur Wirkung kommt, wie die Bethätigung des Brückengewichts beim Senken abnimmt. Beim Anheben der Brücke ist der Widerstand dieses Gegengewichts mit zu überwinden; jedoch nimmt die Wirkung desselben dann in dem Maße ab, wie das Brückengewicht sich von den Lagern auf den Drehzapfen überträgt, und hört in dem Augenblick auf zu wirken, wo die volle Last auf dem Drehzapfen ruht. Durch die Einschaltung dieser Vorrichtung wird gerade beim Druckwasserbetrieb eine wesentliche Ersparnis an mechanischer Arbeit erzielt.

Die Wasserdruckmaschinen befinden sich in einem feuersicher überdachten Ranne, der sich bis unter die StraÙe erstreckt und im Winter, um das Einfrieren des Druckwassers zu verhindern, geheizt werden kann. Darüber, zur ebenen Erde hat der Maschinenwärter seinen Strandraum, von wo er mittels der Steuerungshebel die Bewegungsrichtung handhelt und die selbst aufgestellte Gaskraftmaschine bedient. Diese setzt die unmittelbar darunter befindliche Druckpumpe durch einen Treibriemen in Bewegung. Ein den letzteren umfassender Greifer steht durch eine Kette derartig mit dem Accumulator in Verbindung, daß, wenn dieser seine höchste Stelle erreicht hat, die Pumpe selbstthätig außer Betrieb gesetzt wird. Das Anheben des Accumulators erfordert einen Zeitraum von etwa 25 Minuten; beim Niedersinken derselben wird reichlich Kraft zu viermaligem Öffnen und Schließen der Brücke gewonnen, was für die bestehenden Verhältnisse vollkommen genügt.

Die Gesamtkosten der Brückenanlage haben rund 113 000 M betragen, die sich wie folgt vertheilen:

1. Gründung	14 500 M
2. Aufgebendes Mauerwerk	17 200 „
3. Uebertan	35 200 „
4. Maschinenanlage	21 500 „
5. Maschinenhaus	6 400 „
6. Banleitung, StraÙenverlegung, Abbruch des alten Mittelpfeilers u. dergl.	18 200 „
Zusammen	113 000 M.

Der Preis stellte sich

für das Cubikmeter fertigen Grundmauerwerks einschließlich Beton zu . . .	23,0 M
für aufgebendes Mauerwerk zu . . .	25,6 „
für die Tonne fertig aufgestellten Walzeisens bei der Drehbrücke zu . . .	335,0 „
bei der festen Brücke zu . . .	290,0 „
für Gufeisen in beiden Fällen . . .	200 „

Die Ueberleitung hatten die Wasser-Bauinspectorat Rohns und Kirch. Der Entwurf der Brücke ist von dem damaligen Regierungs-Baumeister A. Franke aufgestellt, der auch die besondere Banleitung hatte. Die Maschinenanlage wurde unter Mitwirkung der Bauverwaltung von der Gutehoffnungshütte zu Oberhausen entworfen und nebst dem gesamten Eisenwerk der Brücke hergestellt.

Die Brücke wurde im Juli 1889 dem Verkehr übergeben. Die Druckwasser-Bewegungsvorrichtung hat sich seitdem gut bewährt und zur schnellen Bewältigung des stetig wachsenden StraÙen- und Schiffsverkehrs beigetragen. Beyerhaus.

Der Bau der neuen Eisenbahnbrücken über die Weichsel bei Dirschau und über die Nogat bei Marienburg.

(Schluß.)

(Mit Abbildungen auf Blatt 32 bis 42 im Atlas.)

Nach amtlichen Quellen bearbeitet.

(Alle Rechte vorbehalten.)

Die Anlagen bei Marienburg.

1. Allgemeine Beschreibung der ausgeführten Bahn- und Brücken-Anlagen.

Ueber den Abstand der neuen Brücke von der alten ist das nöthige bereits in der Einleitung gesagt. Die Weite der Brückenöffnungen sowie die Stellung der Pfeiler mußten bei der nahen Lage der neuen Brücke gleich den entsprechenden Ver-

hältnissen der alten Brücke gewählt werden. Für die Stärke des Mittelpfeilers genügte jedoch ein oberes Maß von 5,6 m (gegenüber 6,7 m der alten Brücke). Die Stützweite für die beiden Oeffnungen des eisernen Ueberbaues, dessen Bauart im wesentlichen mit derjenigen der Dirschauer-Brücke übereinstimmt, beträgt 103,2 m; die eisernen Ueberbauten überdecken die Oeffnungen zwischen dem Mittelpfeiler und je einem Uferpfeiler.



Abb. 1. Eisenbahnbrücke über die Nogat bei Marienburg.

Zwischen je einem Ufer- und Landpfeiler spannt sich, wie bei der alten Brücke, noch eine gewölbte Landöffnung, deren Gewölbe bei 16,3 m Spannweite 3,26 m Pfeilhöhe besitzt. Die beiden Uferpfeiler tragen hohe, die Brückeneinfahrten kennzeichnende massive Portale nach dem Entwurfe des Professors Jacobsthal in Charlottenburg, vergl. die Text-Abbildung 1, während die Landpfeiler-Aufbauten zu Befestigungszwecken dienen. Die ursprünglich geplanten, mit der Brücke in Verbindung stehenden umfangreichen Festungsanlagen kamen in Fortfall, weil im Jahre 1889 infolge Allerhöchsten Befehls die Festung Marienburg aufgehoben wurde. An ihre Stelle kamen dann auf beiden Ufern der Nogat Brückenköpfe, mit Schießscharten versehene Wachthäuser und anschließende hohe Schutzmauern mit Stahlblechthoren, zur Ausführung.

Auf dem rechten Ufer der Nogat schneidet die neue Bahnlinie, wie aus dem Lageplane Abb. 3 Bl. 40 ersichtlich ist,

die früheren Festungsgräben und Wälle in schräger Richtung und schließt dahinter an den alten, bis zum Bahnhofe Marienburg für die Anlage des zweiten Bahngleises zu verbreiternden Bahndamm an. Der Uebergang über die Gräben und Wälle der Anschlußlinie wird durch eiserne Brücken bewirkt. Fünf gerade Oeffnungen von je 18 m Stützweite liegen über dem sogenannten Wallgraben, während eine etwas weiter nach Westen, über dem sogenannten Vorburggraben liegende sechste schiefe Oeffnung von 20 m Weite lediglich zur Erhaltung der alten geschichtlich denkwürdigen Umgebungen der Marienburg angelegt worden ist. Die Ueberbauten der Wallgrabenbrücke beanspruchen insofern besonderes Interesse, als sie versuchsweise aus Martin-Flußseisen hergestellt worden sind. Dieser Versuch, von dem weiterhin noch die Rede sein wird, war der erste dieser Art im Gebiete der preussischen Staatseisenbahnen.

Auf dem linken Nogatufer ist bei Station 441.9 + 63.9 (Abb. 3a Bl. 40) die Errichtung einer 6 m weiten, massiven Unterführung der Landstraße von Kalthof nach Neuteich sowie auch die Verlegung des stromabwärts belegenen Mastenrahms notwendig geworden. Auch mußte, in Verbindung mit dem Umlauf der alten Brücke in eine Straßentrasse, eine entsprechende Aenderung der vorhandenen Zufahrtsrampen der alten Brücke auf beiden Ufern der Nogat bewirkt werden. Die auf dem Bahnhof Marienburg notwendigen Gleisänderungen waren von nur untergeordneter Bedeutung.

II. Beschreibung der neuen Marienburger Brücke.

A. Der Brücken-Unterbau mit den Nebenanlagen.

1. Stromverhältnisse und Gründungsarten. Der Querschnitt des Flusßbettes der Nogat ist auf Bl. 40 dargestellt, wie er sich durch Aufnahme vom 14. Februar 1890 ergab. Ueber die Wasserstandsverhältnisse werden hier die folgenden auf Normal-Null d. i. — 3,130 des Marienburger Pegels bezogenen, größtenteils den Acten der Weichsel-Stromauverwaltung entnommenen Angaben mitgeteilt.

I. Aus den Vorjahren des Baues:

1. Niedrigster bekannter Wasserstand im November 1858	2,81 m
2. Mittlerer Wasserstand	4,93 „
3. Höchster bekannter Wasserstand überhaupt, am 23. Februar 1855	11,03 „
4. Höchster bekannter eisfreier Wasserstand, Sommer 1844	10,43 „
5. Dem Entwurfe der alten und neuen Brücke zu Grunde gelegtes Hochwasser	10,66 „

II. Während der Baujahre:

6. Am 19. März 1888	11,03 m
7. „ 25. März 1888	13,17 „
8. „ 28. März 1889	11,90 „
9. „ 5. Februar 1890	8,25 „
10. „ 17. März 1891	8,83 „

Von diesen Zahlen war für den Brückenentwurf außer derjenigen unter 5 auch noch die unter 1 angegebene Zahl insofern maßgebend, als bei Ord. 2,81 die Oberkante des Betonbettes angelegt wurde.

Der Untergrund des Nogat-Flußbettes ist für jeden Pfeiler durch mehrere Bohrungen bis zur Tiefe von 10 bis 12 m unter N.N. untersucht worden. Er besteht durchweg aus gutem Sande theils feineren, theils gröberen Kornes, von gelber bis weißer Farbe, in den unteren Schichten mit thonigen Beimischungen. Zur Gründung der Pfeiler erschien daher ein von Pfahlwänden eingeschlossenes Betonbett ausreichend und zwar ohne die in Dirschau noch beibehaltenen Grundpfähle in der Betonschale. Die Stärke des Betonbettes wurde für die drei Wasserpfeiler zu 3,5 m, für die beiden Landpfeiler zu 2,0 m gewählt; die Pfahlwände sind 26 cm stark und reichen bis 5 m unter die Sohle des Betonbettes.

Für die drei Wasserpfeiler V, VI und VII der Wallgrabenbrücke (Abb. 3 Bl. 40), deren Rangrunn nur aus einer mäßig dicken Sandschicht und darunter vorwiegend aus Thon besteht, war ebenfalls Betonierung und zwar zwischen Spundwänden in Aussicht genommen. Nachdem jedoch die Spundwände hergestellt waren, erwies sich die Betongründung nur bei

Pfeiler VII nöthig. Bei den beiden andern Wasserpfeilern wurde lediglich der aus den Baugruben gewonnene Thon um die Spundwände festgestampft und dadurch ein so dichter Abschluß erzielt, daß die Baugrube ausgeschöpft und ebenso wie bei den Uferpfeilern unmittelbar ausgemauert werden konnte.

Zur Sicherung der Gründung der Brückenpfeiler im Nogat-Strome gegen Stromangriffe dienen Steinschüttungen. Sie reichen, wie Abb. 1 Bl. 40 näher erläutert, bis zur Oberkante des Betonbettes, also bis Ordinate 2,81 über N.N. und haben in dieser Höhe 8 m Breite, von der Pfahlwand ab gemessen. Ihre Böschungen sind dreifach angelegt.

2. Pfeiler- und Pfeileraufbauten. Bei der Nogatbrücke sind der Mittelpfeiler (III), die Uferpfeiler (II und IV) und die Landpfeiler (I und V) zu unterscheiden, deren Abmessungen im einzelnen aus den Abb. 6 und 7 Bl. 41 zu entnehmen sind.

Der westliche Landpfeiler unterscheidet sich von dem östlichen im wesentlichen nur dadurch, daß die auf ihm zu beiden Seiten der Bahnlinie belegenen Wachthäuser zu einem großen Theile in dem Deichkörper zu stehen kommen, dessen Krone dadurch eine Unterbrechung erleidet. Es ist daher unter dem Gewölbe, das die Ufer- und Landpfeiler verbindet (in Verlängerung des unter der alten Brücke bestehenden Weges) ein Verbindungsweg angelegt, der oberhalb und unterhalb der Brücken wieder zur Deichkrone hochgeführt ist (s. Grundriß Abb. 2 Bl. 40 und Abb. 7 Bl. 41). Die Wachthäuser des westlichen Landpfeilers sind ebenso tief und in der nämlichen Weise wie der Landpfeiler selbst auf Beton zwischen Pfahlwänden gegründet.

Das 16,3 m weit gespannte Gewölbe zwischen Landpfeiler und Uferpfeiler erhält bei einer Pfeilhöhe von $\frac{1}{2}$ und einer Scheitelstärke von 77 cm einen größten Gewölbedruck von 13 kg. Die Verblendung des Bogens ist 90 cm stark. Für die größten Beanspruchungen der Pfeiler unter dem Eigengewicht und der Verkehrslast ergeben sich folgende runde Zahlen:

	Druck in kg auf 1 qm der Betonsohle	des Untergrundes
1. Mittelpfeiler	4,0	3,0
2. Uferpfeiler	7,0	5,0
3. Landpfeiler	5,6	4,5

Die Außenseiten der Landpfeiler bis zur Kämpferhöhe der austretenden Gewölbe und die Gewölbe-Leitungsflächen sind mit blauen Thonner Klinkern verblendet. Im übrigen tragen sämtliche Pfeiler von Betonoberkante bis zur Fahrbahnhöhe eine Verkleidung aus schlossischen Granit. Auflagersteine und Deckplatten der Pfeiler, sowie einige verzierende Glieder, wie Gesimse und Zinnenbekrönungen, sind aus schwedischem Granit hergestellt. Außerdem sind noch dunkelgelbe Singsendorfer Verblendziegel in Anwendung gekommen und zwar zur Verkleidung der Stürmflächen über den beiden Gewölben zwischen den Land- und Uferpfeilern, zur Verkleidung der Anbauten auf Pfeiler I und V von der Kämpferhöhe ab, zur Verblendung der Festungsmauern und Wachthürme, sowie schließlich für einen Theil der Portalanten. Die Herstellung der gesamten inneren Mauerwerkskörper bei der Nogatbrücke von der Betonsohle ab, sowie der Verblendung der Außenseiten an der Unterführung des Weges von Kalthof nach Neuteich, bei km 442, und der

Festungsgrabenbrücke wurde mit gewöhnlichen Marienburger Ziegeln bewirkt.

3. Die Portale. Aus Abb. 7 Bl. 41 und der Text-Abb. 1 S. 541 ist deutlich zu erkennen, wie ein Stützpfiler sich der Grundform des Portals anschließt, und wie auch die statische Form der Stützpfiler in der Portalanischt durch das verschiedene Material (Werkstein und Ziegel) zur Geltung gebracht ist. Der Mittelkörper des Portals ist in eine Spitzbogenstellung mit achteckigen Pfeilern aus dunkelgrünem schwedischen Granit aufgelöst. Ueber der Bogenstellung liegt ein Fries mit bunter Musterung aus grünen, braunen und weißen Mettlacher Glasursteinen; den oberen Abschluss des Portalkörpers bildet eine kräftige, wagerecht durchgeführte Zinnenbekrönung.

4. Brückenkopf-Befestigung und Nebenanlagen. Infolge der Allerhöchsten Orts im Jahre 1889 befohlenen gänzlichen Aufgabe der Marienburger Befestigungswerke kamen die im ursprünglichen Entwurfe vorgesehenen rechtsufrigen Befestigungen in Fortfall und an ihre Stelle traten Thorabschlüsse, die aus Blockhäusern mit Gewehrarten unter Feuer gehalten

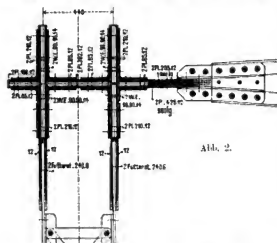


Abb. 2.

werden können, um die auf dem rechten Ufer belegenen Eingänge der alten und neuen Nogatbrücke und die in den Pfeilern angebrachten Minenkammern zu sichern. Zu dem Zwecke ist in ähnlicher Weise, wie in Dirschau, zwischen beiden Brücken eine mit Schießscharten versehene Schutzmauer gezogen worden, die an ihren beiden Enden, beim Ausfluss an die alte bzw. neue Brücke, auf je ein Wachhaus (Blockhaus) sich stützt, von dessen mit Schießscharten versehenen Umfassungsmauern aus das Gelände vor den Thorabschlüssen betrieben werden kann. Diese Schutzmauer oder Befestigungs-Abschlussmauer, Abb. 2 Bl. 40, ist soweit nach Osten vorgeschoben worden, dass der dem Buttermilchthurme zunächst liegende Viereckthurm in der nördlichen Mauerlinie der alten Vorburg zum Vortheil der Denkmalspflege völlig erhalten bzw. ausgebaut werden kann. Um bei ihrer vorgeschobenen Lage hinter der östlichen Schutzmauer einen geschlossenen Zwinger zu erhalten, mußte außerdem der alte und auch der neue Eisenbahndamm nach Süden und nach Norden mit je einer Schutzmauer abgeschlossen werden, deren westliche Ende mit der Nogatbrücke in Verbindung steht, während das östliche Ende den die Bahn absperrenden eisernen Thorabschlüssen zur Aufnahme dient.

Die Einzelheiten der Schutzmauern, Wachhäuser usw. sind aus den Abb. 7 Bl. 41 zu entnehmen. Es bleibt zu erwähnen,

dass die Gründung der nördlichen, vollständig in der frisch zu schüttenden Böschung des neuen Eisenbahndammes liegenden Schutzmauer, ähnlich wie die Abschlussmauer der Landpfeiler der neuen Dirschauer Brücke, auf durch Erdbögen verbundenen Pfeilern bewirkt worden ist.

B. Der eiserne Ueberbau.

Das System des eisernen Ueberbaues gleicht in der Hauptsache demjenigen des Ueberbaues der Dirschauer Brücke. Eine Ausnahme macht nur der obere Windterband, der nicht außer dem Mittel des Querschnitts wie dort (vergl. Abb. 20 Bl. 35), sondern im Mittel desselben nach nebenstehender Abb. 2 angreift, um die Nebenspannungen im Obergurt möglichst herabzumindern.

Wegen der geringeren Stützweite — 103,2 m gegen 129 m bei der Dirschauer Brücke — und der daraus sich ergebenden geringeren Spannungen der Constructionsteile, vgl. die Grundmaße und Grundspannungen Text-Abb. S. 247 und Text-Abb. 3 bis 6 S. 547, konnten geringere Abmessungen für die Formeisen und Bleche gewählt werden.

Die Lager sind vollständig denjenigen der Dirschauer Brücke nachgebildet und weichen davon nur in den Abmessungen ab. Die allgemeine Anordnung der Lager erfolgte aus denselben Gesichtspunkten wie bei der Dirschauer Brücke.

Die für die Marienburger Brücke gewählten Grundmaße und berechneten Grundspannungen sind aus den Text-Abb. 3 bis 6 S. 547 ersichtlich.

III. Beschreibung der Ausführung der Marienburger Brücke.

A. Arbeitsplan.

Für die Ausführung der Nogatbrücke war eine dreijährige Bauzeit in Aussicht genommen. Mit Rücksicht darauf, dass die Pfeiler I und II aus den weiter unten zu erörternden Gründen im ersten Baujahre noch nicht in Angriff genommen werden konnten, ergab sich nachstehender Arbeitsplan.

Baujahr 1888: Fertigstellung der Pfeiler IV und V und als Nebenanlagen sämtliche Pfeiler der Brücke über den Festungsgraben.

Baujahr 1889: Fertigstellung der Pfeiler III, II und I und der eisernen Ueberbauten sämtlicher Oeffnungen der Festungsgrabenbrücke; Herstellung der neuen Festungsmauer, Ausführung der Wegebeführung auf dem linken Nogatufer sowie Abschüttung des neuen Bahukörpers daselbst und auf dem rechten Nogatufer.

Baujahr 1890: Aufstellen der eisernen Ueberbauten beider Brückenöffnungen; Ausführung der Brückenthürme und der sonstigen noch rückständigen Arbeiten.

Der Arbeitsplan wurde in seinen Grundrissen eingehalten, wenn auch nicht ohne Zuführenaahme beträchtlicher Nacharbeiten bei den Gründungen, zu deren Ausführung in den Jahren 1888 und 1889 eine elektrische Beleuchtung der Baustelle eingerichtet war. Der Bau ist begonnen am 30. April 1888 und dem Eisenbahnbetriebe übergeben am 25. October 1890.

Verschiedene Umstände wirkten störend und verzögerten auf den Bau ein. Zuerst der langsame Verlauf der Hochfluth vom Jahre 1888, die am 25. März ihren Höhepunkt erreicht hatte. Doch blieb das Vorland noch während des ganzen Monats April unter Wasser, sodass erst im Mai mit den Arbeiten zur Beschaffung von Lagerplätzen am rechten Nogatufer in beschränktem Umfange vorgegangen werden konnte. Der erste

Eisener Ueberbau der neuen Negaturbrücke bei Marienburg.

Abb. 3. Hauptträger. Grundriss und Grundansichten, 1:575.

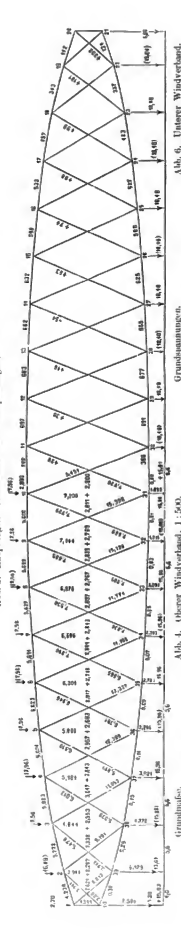


Abb. 4. Obere Windverband, 1:500.

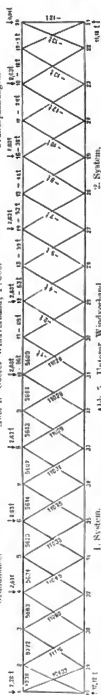


Abb. 5. Untere Windverband, 1:500.

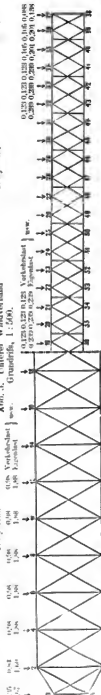


Abb. 6. Unterer Windverband, Grundriss, 1:240.

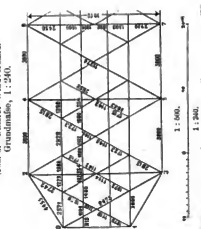
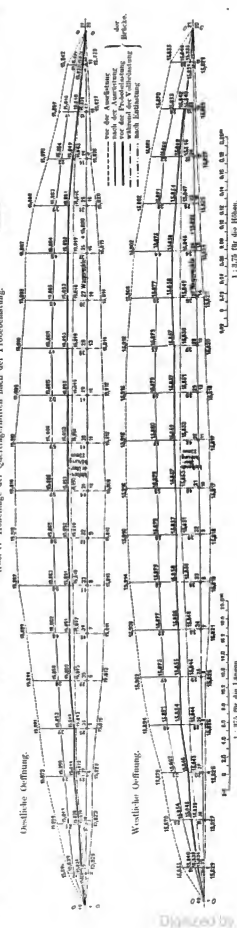


Abb. 7. Hohlbohle der Quertagriffen nach der Probefahrt.



Pfahl der Pfahlwände konnte erst am 13. Juni geschlagen werden. Auch im weiteren Verlaufe des Baujahres 1888, namentlich im Spätsommer und Herbst, war die Witterung dem Bau sehr ungünstig. Endloser heftiger Regen hielt sehr häufig die Arbeiter von den Bauplätzen fern; auch überstieg das Wasser am 12. September die Fängedämme des Pfeilers IV, als eben die Mauerung beginnen sollte. Dagegen brachten die Jahre 1889 und 1890 im allgemeinen günstiges Bauwetter.

Eine weitere Störung des Arbeitsplanes erwuchs aus der wiederholten Verspätung der Werksteinlieferungen (rund 2200 cbm), da die in Betracht kommenden Unternehmer fast sämtlich ihre Verpflichtungen nicht vertragsmäßig erfüllten. Die empfindlichste Verzögerung erlitt der Bau aber infolge unvorhergesehener Gründungserschwernisse am Pfeiler II der Nogatbrücke, der am Fuße des alten Nogatdeiches aufzuführen war. An dieser Stelle war früher offenbar vor dem Deiche eine starke Auskolkung vorgekommen und durch Versenken von großen Feldsteinen abwechselnd mit Faschinenlagen gefüllt worden. Im ganzen mußten hier 860 cbm Feldsteine in Stücken bis zu $\frac{1}{2}$ cbm Inhalt unter Wasser und zwar theils bei 6 m Wassertiefe gefördert werden, bevor die Rammarbeit beginnen konnte, sodass deren Aufwand sich bis zum 2. September 1889 verzögerte.

B. Der Bauplatz.

Auf dem rechten Ufer konnten ausreichende Lagerplätze (Abb. 3 Bl. 40) geschaffen werden und durch ein etwa 1 km langes Arbeitsgleis mit dem Bahnhof Marienburg in Verbindung gebracht werden, sodaß alle ankommenden Baugüter ohne Unladung mit Maschinen nach dem Bauplatz geschoben werden konnten. Die Lagerplätze am rechten Ufer gestatteten zugleich die Anlieferung von Baumaterialien auf dem Wasserwege, ein erheblicher Vortheil für die Anlieferung der Bauhölzer und der theils zu den Steinpackungen, theils zur Herstellung von Beton bestimmten Feldsteine.

Weit ungünstiger waren die Verhältnisse am linken Nogatufer. Auf dem Wasserwege konnte hierbei nur eine sehr geringe Menge Feldsteine für Steinpackungen gebracht und am Fuße der äußeren Deichböschung abgelagert werden. Das Land hinter dem Deiche lag durchschnittlich nur 5,5 m über N.N. und war nach Ablauf der Frühjahrshochfluth noch Wochen und Monate hindurch vom Druckwasser bedeckt, das sich gewöhnlich noch lange über dem Nogatwasserspiegel hält. Um daher den Bau am linken Nogatufer im Frühjahr 1889 rechtzeitig beginnen zu können, wurde die hier zu Lagerplätzen bestimmte Fläche schon im Herbst und Winter 1888 bis zur Ordinate 8,0 über N.N. aufgeführt. Da aber das Gleis der daneben liegenden Betriebsstrecke eine Höhe von 16,00 über N.N. hatte, so war die Baustelle mittels eines Anschlußgleises nicht zu erreichen, und die Materialien konnten nur mit Landfahrwerken herangeschafft werden. Die Werksteine wurden mittels Baugeleises zum rechten Nogatufer angefahren und von da nach Maßgabe des Verbrauchs auf Prähnen nach dem linken Ufer übergeführt. Eine weitere sehr wesentliche Erschwerung der Bauausführungen am linken Nogatufer wurde dadurch herbeigeführt, daß der Pfeiler I im Nogatdeiche selbst und zwar an einer Stelle angelegt werden mußte, wo der für die alte Nogatbrücke errichtete Mastenkrab stand. Die Inaugriffnahme des Baues am linken Ufer bedingte daher vorherige Umstellung des Mastenrahmens und Durchbrechung des Deiches, damit zu-

gleich über auch die Anlage eines Nothdeiches zum Schutze des zwischen Nogat und Weichsel gelegenen großen Werders gegen Sommerhochwasser.

Dieser Nothdeich wurde bis zur Ordinate 10,7 über N.N. aufgeführt und mit einem bis zur Höhe des Lagerplatzes 8,0 m über N.N. herab reichenden, für den Nothfall mit Dammbalken verschließbaren Schlitze zur Durchführung des Arbeitsgleises nach dem Baugeüste versehen.

Bezüglich der baulichen Anlagen wird auf Bl. 40 verwiesen.

C. Die Bauausführung.

Sämtliche Arbeiten für die Gründung der Nogatbrückenpfeiler sind von der Verwaltung selbst in eigener Unternehmung ausgeführt worden. Die Mauerarbeiten waren vertraglich an einen Unternehmer verdingen. Sämtliche Mauermaterialien wurden von der Verwaltung beschafft, auch die Mörtelbereitung bewirkt und der fertige Mörtel in der Mörtelmühle dem Unternehmer überwiesen. Die zur Betonirung hergestellten Baugeüste und Förderbrücken wurden dem Unternehmer für Ausführung der Mauerarbeit überlassen, sodaß dieser außer den Lehrgeräten nur die Rüstungen von Ordinate 7,5 bzw. Ordinate 8,0 über N.N. aufwärts zu stellen hatte. Auch wurden seitens der Verwaltung von der für die Betonirung eingerichteten Wasserleitung Zweigleitungen nach sämtlichen Bagerdüsen geführt, um den Bedarf an Wasser zum Nassen der Ziegelsteine und zur Reinhaltung des Mauerwerks zu beschaffen.

Von den sonstigen Arbeiten war nur ein Theil der Erdarbeiten vertraglich verdingen, alle übrigen Leistungen sind ohne Zuziehung von Unternehmern im Tagelohn (soweit wie irgend durchführbar) in Kleinverdingung derartig ausgeführt, daß die Arbeiter selbst an den Vortheilen der Verdingarbeit theilhaft wurden.

Die Anlieferung und Aufstellung der eisernen Ueberbauten einschl. der Vor- und Unterhaltung sowie der Aufstellung und des Abbruchs der Gerüste war an die Gesellschaft Harkort in Duisburg vergeben.

D. Gründung und Aufmauerung der Pfeiler.

1. Die Baggerung. Die Ausbaggerung der Baugruben erfolgte bei den drei Wasserpfeilern erst, nachdem durch Fertigstellung der Schirmwände genügender Schutz gegen Einsinken von Sand geschaffen war. Die Schirmwände oberhalb der Baugrube wurden als 26 cm starke Pfahlwände, beiderseits der Baugrube als Faschinenwände hergestellt. Die Sohle der Baugruben wurden nach jeder Richtung um 3 m breiter angenommen, als die Grundfläche des Betonbettes zwischen den Pfahlwänden betrug. Die Baggerarbeit wurde mittels eines auf der Schichauschen Werft in Elbing gebauten achtspindigen Dampfbaggers ausgeführt. Das Schiffsgesäß des Baggers, rund 20 m lang, 4,7 m breit, war aus Eisen hergestellt und bei einem Tieflage von 0,6 m so eingerichtet, daß die Baggerleiter bis zu einer größten Tiefe von 6,0 m unter Wasserspiegel herabgelassen werden konnte. Die stündliche Leistung betrug 40 cbm.

Aufsgewöhnliche Verhältnisse für die Baggerung ergaben sich, wie oben schon erwähnt, in der Baugrube des Pfeilers II und am östlichen Rande der damit zusammenhängenden Baugrube des Pfeilers I, insofern sich daselbst sehr beträchtliche Mengen Steine und Faschinen versenkt finden. Dem Bagger, welcher für so schwere Arbeit nicht eingerichtet war, konnte hier nur

die Aufgabe zufallen, zur Freilegung der Steine den darzwischen liegenden Sand und Thonboden wegzuräumen. Ein zweiter Dampfbagger mußte eingestellt werden, um während der Ausbesserungszeiten mit dem ersten abzuwechseln. Von den Steinen selbst wurden durch den Bagger nur die kleinsten, durchschnittlich 4 cm täglich, mitgeführt.

Die Beschaffung eines Greifbaggers stiefs auf Schwierigkeiten; erst Ende August war es möglich, einen Priestmannschen Bagger mietweise zu erlangen. Bis dahin mußte die Hebung der Steine mit Zangen bewirkt werden. Zu diesem Zwecke wurden am 16. Mai Steinfischer von frischen und kurischen Hafl angenommen. Je zwei dieser Fischer arbeiteten zusammen und forkierten vom Kahn, Prahm oder Flosse aus mittels Steinzange im Anfang täglich 2 cbm. Diese Tagesleistung verminderte sich aber bei zunehmender Wassertiefe und, als die letztere das Maß von 5 m überstieg, erwies es sich schon vorteilhafter, einen Tancher zu Hilfe zu nehmen, der die kleineren Steine unten mit der Hand zwischen die Zange brachte, während er die größeren Stücke — es waren solche von $\frac{1}{2}$ cbm bis $\frac{3}{2}$ cbm Inhalt zu fördern — in Ketten befestigte, so daß sie nach dem Schiffseffs oder Floß mit Flaschenzügen heraufgeholt werden konnten. Mit diesen Hilfsmitteln waren bis Ende August 760 cbm Steine aus Ufer gebracht, als noch der Greifbagger zu Hilfe kam, der den Rest von rund 190 cbm Steinen in 10 Arbeitstagen besorgte, so daß am 2. September mit der Rammarbeit begonnen werden konnte.

2. Die Rammarbeit. Zum Einschlagen der Schirm- und Faschinenwände, Pfahlwände und Rüstpfähle wurden 4 Dampfkrumstrahlen mit 1200 kg Bürgewicht und 15,5 m hohem Gerüste von Menck & Hambrock verwandt. Die Anwendung von Pfahlschuhlen für die einzurammenden Pfähle war nur in geringem Umfange bei Pfeiler II nöthig. Bei den weitaus meisten Pfählen erwies sich das Anspitzen nach der fideichen Form als ausreichend. Mit einer Dampfkrumme wurden im Durchschnitt an den 26 cm starken Pfahlwänden, deren 12 m lange Pfähle 5 m tief einzurammen waren, täglich 8 Pfähle geschlagen. Zur Förderung der Tagesleistung und gleichzeitig zur Ersparung entbehrlicher Arbeitskräfte dürfte nicht unwesentlich die Einführung von Pfahlprämien beigetragen haben, die außer dem gewöhnlichen Tagelohn gezahlt wurden. Die Rammaräume betrug beispielsweise an den 5 m tief einzuschlagenden Pfahlwänden 72 Pf. für den Pfahl und wurde verteilt, daß davon $\frac{3}{8}$ auf den Pfahlmeister, $\frac{3}{8}$ auf den Maschinenisten und je $\frac{1}{8}$ auf jeden der vier Rammarbeiter entfielen.

3. Die Gerüste. Die bei der Gründung aufgestellten Baggerüste waren, wie schon oben bemerkt, in erster Linie für die Betonversenkung eingerichtet und wurden sodann als Untergerüste für die zur Mauerung weiter erforderlichen Rüstungen weiter verwandt. Besondere Vernetzgerüste sind nur bei den Portalbauten aufgestellt worden, und auch diese waren mit Laufkrabben zum Versetzen der Werkstücke nur vorübergehend beim Heben besonders schwerer Stücke angestrichen.

4. Die Steinschnittungen. Die Versenkung der Steine begann bereits unmittelbar nach erfolgtem Schluß der Pfahlwände noch vor der Betonirung und zwar demit, daß die Steine an der Pfahlwand etwa $1\frac{1}{4}$ bis $1\frac{1}{2}$ m hoch angeschüttet wurden. Während der Betonversenkung wurde das Steinversenken unterbrochen, um Spaltungen zu vermeiden; nach beendeter Betonirung erfolgte die Weiterführung der Arbeit, soweit

als die Rüstpfähle es gestatteten, theilweise von Prähnen, theilweise vom Gerüste aus. Die Vollendung konnte erst nach Abbruch der Rüstangen, mehrfach im Winter von der Eisecke des Flusses aus erfolgen.

5. Die Betonirung. Als Betonmaterialien wurden benutzt Cement aus der Oppelner Portland-Cement-Fabrik, vormals F. W. Grundmann in Oppeln, gebogener und vor der Verwendung gesiebter Nogatfussand und geschlagene Feldsteine von höchstens 5 cm Korngröße. Die Betonmaterialien Cement, Sand und Steine sind im Verhältnisse von 1:3:6 zusammengesetzt. Die Versenkung des Betons erfolgte durch einen Betontrichter aus 4 mm starkem Eisenblech, dessen Einrichtung und Gebrauch mit dem bei den Strompfeilern der Dirschauer Brücke angewandten im wesentlichen übereinstimmte.

Die Betonversenkung im Jahre 1888 am Pfeiler IV und V wurde unter Zuhilfenahme der Nachtzeit lediglich im Tagelohn ausgeführt. Zum Theil diesem Umstande, zum Theil wohl den überaus ungünstigen Witterungsverhältnissen der damaligen Zeit mag es zuzuschreiben sein, daß die Leistung nur etwa 7,5 bis 8,0 cbm in der Stunde betrug, und daß der Arbeitspreis für Herstellen und Versenken sich auf 3,75 \mathcal{M} für 1 cbm stellte.

Bei den Betonirungen der Pfeiler I, II und III im Jahre 1889 wurde auf Nacharbeit verzichtet, dagegen für alle beteiligten Arbeiter Stückverding eingerichtet. Dabei steigerte sich die Leistung bis zu etwa 14 cbm in der Stunde, so daß die Tagesleistung bei 14stündiger Arbeitszeit mehrfach bis über 200 cbm stieg.

Die Summe der Arbeitslöhne für 1 cbm Beton berechnet sich bei Pfeiler I zu 2,65 \mathcal{M} , bei Pfeiler II zu 2,76 \mathcal{M} , bei Pfeiler III zu 3,00 \mathcal{M} . Die zwischen diesen Zahlen liegenden Unterschiede finden ihre Begründung in den Entfernungen der einzelnen Pfeiler von der Betonmühle.

6. Die Fangedämme. Vor Erhöhung des fertigen Betonbettes wurde mit dem Einsetzen der Fangedammwände vorgegangen, die von 5 cm starken Bohlen aus einzelnen Feldern hergestellt und zwischen Bundpfählen mit der Handramme eingetrieben wurden. Die Bundpfähle waren mit Pfahlschuhlen versehen und wurden durch eiserne Bolzen mit der Pfahlwand verankert, sobald sie im Beton fest saßen. Die Beton-Bettung unter den Fangedämmen wurde mit Stahlradtraktoren sorgfältig von dem darauf abgelagerten Betonmischmal gereinigt, und der Beton sodann mittels eiserner Senkkästen eingedrückt. Als Betonmaterialien für die Fangedämme wurden Cement, Sand und Ziegelschlag von etwa 3 cm Korngröße im Verhältnisse von 2:5:8 gemischt.

E. Die Herstellung der eisernen Ueberbauten.

1. Herbeschaffen der Eisentheile. Die Aufstellung der beiden eisernen Ueberbauten von 103,2 m Stützweite erfolgte im Baussommer 1890. Die Anfuhr der Eisentheile von dem ausführenden Werke in Duisburg aus bis zur Baustelle gestaltete sich in gleicher Weise, wie es bei der Dirschauer Brücke beschrieben worden ist. Die von Neufahrwasser kommenden beladenen Eisenbahnwagen wurden vom Bahnhofe Marienburg auf dem Bangsele den Lagerplätzen auf dem rechten Nogatufer zugeführt. Zum Abheben der Eisentheile von den Eisenbahnwagen diente wie bei der Dirschauer Brücke ein gewöhnlicher Beckkahn. Die Umladung erfolgte auf kleine Plattformwagen,

zum Theil auf je zwei kleine Drehschmelzwagen, die auf Schmalspurgeleisen der Gesellschaft Harkort liefen.

2. Aufstellungsgerüste. (Bl. 42.) Zwei vollständige Rüstungen, bestehend aus Ober- und Untergerüst, wurden hergestellt, die für jedes Feld der Brückenträger einen Binder erhielten, dessen beide Stiele um 1,05 m von der Hauptträgerachse entfernt nach außen aufgestellt waren und auf einem gerammten Joche von sechs Pfählen ruhten. In der ersten Öffnung, nahe bei Pfeiler II, wurde eine Schiffsfahröffnung von 8,2 m lichter Fahrweite dadurch geschaffen, dass die Binder 6 und 7 im Untergerüst fortgelassen und durch ein Sprengwerk ersetzt wurden, das sich auf die wesentlich verstärkten Rammjoche 5 und 8 stützte. Um Flöße und Schiffe durch diese Öffnung zu schleppen, war ein von der Bauverwaltung gestellter Dampfer zur Stelle. Eine besondere Sicherung der Gerüstjoche, wie sie in Dirschau zur Ausführung kam, ist der verhältnismäßig unbedeutenden Nogat-Schiffahrt und der oberhalb der Brückenbaustelle befindlichen Schiffbrücke wegen, welche treibende Gegenstände abzuhalten in stande war, nicht für nothwendig erachtet worden.

Während das Untergerüst in voller Breite, etwa 13,5 m, in der Höhe von + 14,35 N.N. abgedeckt war, erhielt das bis zur Höhe von + 31,53 vorhandene Obergerüst für beide Hauptträger je drei 3,5 m breite feste Arbeitsbühnen. Der mittlere, zwischen den Arbeitsbühnen des Obergerüsts liegende Raum von 6 m Breite erhielt keine Abdeckung. Des bequemeren Verkehrs wegen wurde aber in der Mitte jeder Öffnung je ein Quersteg in Höhe der obersten und der mittleren Arbeitsbühne angebracht. Nach oben hin war das Obergerüst durch zwei in der Längsrichtung der Brücke liegende wagerechte Holme abgeschlossen, auf deren Laufschienen außerhalb der Hauptträger in 11,30 m Abstand von einander sich ein Laufkahn bewegte.

Die Gerüste wurden im Laufe des Winters 1889/90 und des Frühjahr 1890 auf der Baustelle abgehoben. Die Pfahljoche und Binder des Untergerüsts wurden theils schwimmend, theils mittels Krähne zur Verwendungsstelle geschafft, die Theile des Obergerüsts durch einen Bockkahn am Pfeiler V (östlicher Landpfeiler) auf die Höhe der Abdeckung des Untergerüsts gehoben und aufgestellt. Der Rauminhalt der verwandten Holztheile betrug für beide Öffnungen etwa 1700 cbm und der Bedarf an Eisentheilen etwa 70 t. Mit dem Abräumen der Pfahljoche für die zweite Öffnung wurde am 31. März, für die erste Öffnung am 11. April begonnen, und diese Arbeit am 25. April beendet. Ein eigentliches Frühjahrshochwasser trat nicht ein. Die beim Strompfeiler III im Bereich der Steinpackungen vor Herstellung der letzteren im Jahre 1889 gerammten Pfahljoche waren im wesentlichen durch den Eingang des Jahres 1890 nicht beschädigt. Einige neue Pfähle, die mit Handrammen durch die Steinpackung getrieben werden mussten, hielten sich während der Aufstellungsarbeiten gut.

Nach erfolgter Ausrüstung des Ueberbaues jeder Öffnung wurde sofort mit den Abbrucharbeiten des Gerüsts begonnen, sodass in beiden Öffnungen die letzten Pfähle am 30. October 1890 ausgezogen waren.

3. Aufstellung der eisernen Ueberbauten. Der Lagerplatz für die Theile der eisernen Ueberbauten lag auf dem rechten Ufer der Nogat in einer Entfernung von etwa 150 m von der Brückenmittellinie und etwa 10 m tiefer, als die Ab-

deckung des Untergerüsts. Die Eisentheile wurden vom Lagerplatz auf Drehschmelzwagen und kleinen Plattformwagen in 650 mm spärigen Arbeitsgleisen bis nahe an den erwähnten Bockkahn auf dem Pfeiler V verbracht und dort auf Höhe der Abdeckung des Untergerüsts gehoben. Das weitere Verbringen bis zur Einbaustelle geschah ebenfalls auf kleinen Wagen in zwei 650 mm Spur haltenden Gleisen. Im übrigen erfolgte die Aufstellung der Ueberbauten im wesentlichen ganz so, wie es bei der Beschreibung der Dirschauer Brücke S. 427 angegeben ist.

4. Ausrüstung. a) Pendelstellung. Nach erfolgter Ausrüstung unter Berücksichtigung der Durchbiegung durch das Eigengewicht wird die Tangente des Winkels, den die Senkrechte mit der Endvertikalen einschließt, $\frac{1}{100}$ betragen (Abb. 8). Unter der Annahme, dass in der Höhe des wagerechten Mittelgürtels die Trägerlänge auch unter Einwirkung des Eigengewichts gleich der Stützweite bleibt, und unter Zugrundelegung einer mittleren Wärme von + 5°C. ergibt sich, in Höhe der Drehzapfen der Lager gemessen, eine Längenausdehnung des Trägers in mm:

$$\begin{aligned} \Delta l &= (C-5^\circ) \frac{103,20}{100} \cdot 1,2 + 2 \cdot 2175 \cdot 0,0025 = \\ &= (C-5^\circ) \cdot 1,238 + 10,875. \end{aligned}$$

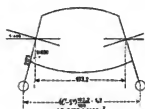


Abb. 8.



Abb. 9.

Die Stellung der Pendel bei 5° Celsius und bei Belastung durch Eigengewicht sei senkrecht, demnach der Ausschlag der Pendel = 0, mithin $\Delta = 0$ und $a = 0$ (Abb. 9). Vor der Ausrüstung und bei einer Wärme von C° Celsius beträgt:

$$\Delta = -10,875 + (C-5^\circ) \cdot 1,238 \text{ und } a = \frac{135}{240} \cdot \Delta \text{ bei einer}$$

Entfernung der Schraubenmittel von 135 mm und der Grund- und Zwischenplatte von 240 mm.

Am Tage der Regelung der Stellung der Pendel betrug die Wärme aus dem Mittel von vier Thermometerablesungen + 20° Celsius, mithin: $(C-5^\circ) \cdot 1,238 = 18,570$, und:

$$\begin{aligned} \Delta &= -10,875 + 18,570 = + 7,695 \text{ mm, sowie:} \\ a &= + 4,328 \text{ mm.} \end{aligned}$$

Diese Maße wurden bei der Aufstellung berücksichtigt. Nach erfolgter Ausrüstung wurde die Einwirkung der Durchbiegung unter der Eigenlast der Brücke auf die Stellung der Pendel beobachtet. Der Pendel-Ausschlag gegenüber der Pendelstellung unmittelbar vor der Ausrüstung betrug bei sich gleichgebliebener Luftwärme 4 mm, gemessen in der Horizontalprojectio der Schraubenmittel.

b) Durchbiegungen. Nach erfolgter Ausrüstung wurden die Querträgermitteln durch Höhenmessung ermittelt, und es ergab sich hiernach eine Senkung der einzelnen Knotenpunkte, wie sie in folgender Tabelle zusammengestellt ist:

Stückzahl	Gegenstand	Einheitspreis für		Zusammen
		Material	Arbeitslohn	
		„	„	„
12 400	den Boden aus den Baugruben der Pfeiler I, III, IV und V mittels Dampfhammer auszubaggern, nach d. Laeder zu verbinden u. zu verkarren	—	0,90	0,90
1 370	den Boden, alte Steinpackung und Faschinen aus der Baugrube des Pfeilers II mit Dampfhammer, Greifhammer, Steinzeugen usw. auszubaggern, sonst wie vor . . .	—	6,70	6,70
434	m Pfahlwand an den Pfeilern I, II, III und IV mittels Dampfrahmen 5 m tief einzuräumen, zu versetzen und später abzuschneiden	111,31	36,88	148,19
102	m Pfahlwand an den Pfeiler V theils mit Dampfrahmen, theils mit Handrahmen 5 m tief einzuräumen, sonst wie vor, (die Arbeit wurde durch die Verwendg von Handrahmen in den Ecken und durch gelegentliches Umstellen der Dampfrahmen auf Gerüsten am Lande vertheuert) einschließl. der Kosten der elektrischen Beleuchtung bei Nachtarbeit . . .	111,31	60,10	171,41
516	Strick Handrolpfähle zu Rosten, Gerüsten und Faschinenwänden einzuräumen und später wieder auszuräumen (unter theilweis wiederholter Verwendung) . . .	18,73	16,61	35,34
9 670	den Steinpackung für sämtliche Pfeiler heranzuschaffen und zu versetzen . . .	10,82	1,32	12,14
6114	den Beton für die Gründung der Pfeiler und für Fängeldämme (523 cbm) zu bereiten, heranzuschaffen und zu versetzen, einschließl. der Kosten für elektrische Befestigung bei Nachtarbeit . . .	10,70	3,90	23,60
2 416	den Feldstein-Mauerwerk der Festungswerke usw. herzustellen	18,00	6,30	24,30
7 692	den Ziegelmauerwerk für die Pfeilerkörper einschließl. Verblendung auszuführen, jedoch einschließl. der Mörtelbereitung . . .	17,20	6,30	23,50
4 996	den aufgehendes Ziegelmauerwerk über der Oberkante des Pfeilersockels der Pfeiler II, III und IV und für die Festungsinnenbrücke, wie vor . . .	17,20	6,80	24,00
1 275	den Ziegelmauerwerk der Festungswerke herzustellen, einsch. Verblendung mit Siegersdorfer Steinen	21,90	6,00	27,90
681	den Gewölbe-Mauerwerk der Verbindungsgewölbe zwischen d. Pfeilern I-II und IV-V auszuführen	17,20	8,30	25,50
1 748	den Werksteinmauerwerk als Verblendung der Pfeile auszuführen. Bei den Pfeilern I und II erhöht sich der Arbeitslohn wegen der Beförderung der Werksteine über den Fluß am 1. A. . .	126,10	17,40	143,50
293	qm der sichtbar bleibenden Ziegelmauerwerks mit Verblöckelsteinen im Kopfbau zu verkleiden, als Zulage zum Mauerwerk . . .	4,70	1,00	5,70
1 778	qm des gleichen mit Siegersdorfer Verblöckelsteinen . . .	6,20	1,00	7,20
272	den Werksteinmauerwerk d. Portale auf den Uferpfeilern herzustellen	302,50	24,00	326,50
840	den Ziegelmauerwerk der Portale auszuführen . . .	17,20	14,50	31,70
243	qm des über den Bogenstellungen der Portale ausgeführten Frieses mit bunten Mottlacher Glassteinen mosaikartig zu verblenden	14,50	2,50	17,00

Die Lieferung und Aufstellung der sämtlichen Theile des eisernen Ueberhauses einschließl. Vorhalten aller Gerüste und Geräthe sind der Gesellschaft Harkort zu nachstehenden Preisen übertragen worden.

Nr.	Stückzahl	Gegenstand	Einheitspreis		Gesamtbetrag
			„	„	
1.	1448,470	t Schweisseisen-Theile zu zwei Unterbauten von je 103,2 m Stützweite bedingungslos zu beschaffen, zu verarbeiten, nach der Baustelle bei Marienburg zu verbringen, dort einschließl. Vorkhaltung aller erforderlichen Gerüste, Geräthe und Maschinen planmäßig aufzustellen und zweimal nach Vorschrift mit Bleimennige-Oelfarbe anzustreichen	430		622 799,10
2.	78,895	t Flußeisen-Theile, im Martin-Ofen erzeugt, desgl. wie vor . . .	415		32 741,43
3.	21,204	t Martin-Formstahl-Theile der Lager, desgl. wie vor . . .	784		16 623,94
4.	7,103	t Tiegelgufestahl-Theile der Lager, desgl. wie vor . . .	760		5 396,28
5.	0,424	t Bleiplatten zum Unterlegen beim Aufstellen der Lager nach Vorschrift anzuliefern und zu verlegen . . .	480		203,52
6.	5,677	t Schweisseisen-Guß- und Rothguß-Theile zu zwei fahrbaren Anstreicherbühnen, sowie zu den Laufschienen auf den Handtragegerüsten, genau nach Zeichnung wie bei der neuen Dirschauer Brücke, wie unter Nr. 1 zu beschaffen, zu verarbeiten, aufzustellen und zweimal nach Vorschrift mit Bleimennige-Oelfarbe anzustreichen . . .	500		2 838,50
7.	95,293	t Riffelblech anzuliefern und anzubringen . . .	360		37 164,27
8.	2,934	t Schwere- bezw. Gafseisenstücke für den architektonischen Abschluß der Pfeiler-Endposten anzuliefern, zu liefern und anzubringen . . .	430		1 261,62
		Summe			719 030,66

Das wirkliche Gesamtgewicht des eisernen Ueberhauses, ausschließl. der Besichtigungswagen, hat rund 1650 t betragen. Die Kosten hierfür, einschließl. aller Gerüste und Nebenarbeiten, haben sich auf 710 000 „ belaufen. Demnach kostet der eiserne Ueberbau für 1 Tonne — 430 „ oder für 1 m Stützweite 3170 „.

Das Gewicht einer Oeffnung ohne den Oberbau (Schienen, Schwellen einschließl. Befestigungsmittel) setzte sich zusammen wie folgt:

Hauptträger	498 t
Fahrbahn mit Riffelbelag	201 t
Windverbände	46 t
Lager	15 t
zusammen	760 t

oder 7,4 t auf 1 m Stützweite.

Halle a. S., Buchdruckerei des Waisenhauses.

Statistische Nachweisungen

über bemerkenswerthe, in den Jahren 1886 bis 1892 vollendete Bauten der Garnison-Bauverwaltung des deutschen Reiches.

Bei den in den folgenden Tabellen mitgetheilten Garnisonbauten konnten die Vorschriften des Rund-Erlasses vom 25. Mai 1894, betreffend die Berechnung des Gebäudeinhalts von der Oberkante des untersten Fundament-Bankettes an, noch nicht zur Anwendung kommen.

Die Bauleitungskosten sind in der Regel in den Kosten des Hauptgebäudes enthalten, bei sehr umfangreichen Bauanlagen dagegen nur bei den Gesamtkosten aufgeführt und nicht auf die einzelnen Gebäude vertheilt.

Hier behandelt 42 Baunanlagen umfassen 151 Haupt- und Nebengebäude und 37 Abtrittgebäude.



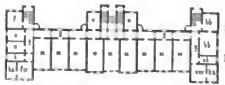
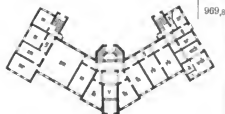


Ihrer Bestimmung gemäß sind die Banten folgendermaßen geordnet:

- I. Casernen-Anlagen Nr. 1 bis 11,
- II. Exercierhäuser Nr. 12 und 13,
- III. Pferdeställe Nr. 14 bis 16,
- IV. Wagenhäuser Nr. 17 bis 23,
- V. Lazarethe Nr. 25 bis 28,
- VI. Gewerbliche Anlagen Nr. 29 bis 36,
- VII. Magazine Nr. 37 bis 40,
- VIII. Erweiterungs-Bauten des Kriegsministeriums Nr. 41 bis 43.








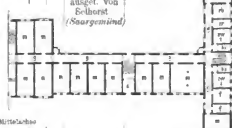
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften sind dieselben Buchstaben wie früher gewählt. Es bedeutet:

- | | |
|------------------------------------------------------|-------------------------------------------------------------------------------------------|
| a = Arrestzelle, | bo = Bodenraum, |
| ab = Abtritt, | br = Brennmaterial, |
| af = Aufzug, | bka = Batterie-Kammer, |
| ag = Ausgabe - | bs = Beschlagschmiede, |
| an = Annahmestelle, | bt = Brotraum, |
| | bu = Bursche, |
| | bw = Büchsenmacher-Wohnung, |
| aka = Abtheilungs-Kammer, | bz = Box, |
| al = Ablegeraum, Aus- und Ankleideraum, Garderobe, | ca = Cantine, Markenderei, |
| ap = Apparate, | ca = Cassa, |
| ar = Anrichterraum, Buffet, | ch = Chefarzt, |
| at = Arzt, Sanitätsbeamter, | cka = Compagnie-Kammer, |
| aw = Arzt-Wohnung, | cl = Calefactor, |
| ax = Archiv, | cm = Commissionszimmer, |
| ay = Arrestanten-Aufseher-Wohnung, | cw = Casernenwärter-Wohnung, |
| az = Aufnahme-, Receptions-Zimmer, | d = Dispensarinstalt, |
| b = Bureau, | de = Desinfectionsraum, |
| ba = Badeanstalt, Bad, | dp = Depot, |
| bb = Bataillons-Bureau, | du = Depot-Unteroftizier, |
| bc = Bügelofen, | e = Eisenkammer, |
| bd = Beschlagshalle, | f = Fährlich-, Feldwebel-, Vicefeldwebel- (bezw. Wachtmeister-, Vicewachtmeister-) Stube, |
| be = Bibliothek, | fg = Feuerlöschgeräthe, |
| bf = Backofen, Backstube, | fh = Futterkammer, |
| bg = Bataillons-Kammer, | fi = Fleckstube, |
| bh = Büchsenmacherei (Werkstatt nebst Waffenkammer), | fw = Fahnenschmied-Wohnung, |








- | | |
|-----------------------------------------------------------------------------------|----------------------------------------------------|
| fw = Feldwebel-, Vicefeldwebel- (bezw. Wachtmeister-, Vicewachtmeister-) Wohnung, | ow = Offizier-Wohnung, |
| g = Gang, Corridor, Flur, | öw = Oekonomen-Wohnung, |
| gb = Garnison-Verwaltungs-Bureau, | p = Passoir, |
| ge = Geräthe, | pd = Pferdestall, |
| gk = Gaskraftmaschine, | pf = Pfortner, |
| gka = Garnison-Verwaltungs-Kammer, | pk = Packraum, |
| gw = Garnison-Vorstands-Wohnung, | po = Polizei-Unteroftizier, |
| gz = Geschäftszimmer, | pu = Putzraum, |
| h = Hof, | q = Quartiermeister, |
| hd = Handwerker, | r = Rollkammer, |
| hg = Heizgang, | rb = Regiments-Bureau, |
| hl = Halle, | rka = Regiments-Kammer, |
| hw = (Casernen-, Lazareth- usw.) Inspector-Wohnung, | rib = Reitbahn, |
| k = Küche, | rw = Rofsarzt-Wohnung, |
| ka = Kammer, Montirungs-Kammer, | s = Speisekammer, |
| kh = Kesselhaus, | sch = Schuppen für Fahrzeuge, Geschütze usw., |
| kl = Küchen-, Küchenpersonal, | sd = Schneider-Werkstatt, |
| kr = Kranken-Saal, -Stube, -Stall, | sk = Sattelkammer, |
| ks = Kühlstall, Kühlstand, | sm = Schuhmacher-Werkstatt, |
| lb = Bureau des Landwehr-Bezirks-Commands, | smd = Schmiede, |
| lg = Lazarethgehilfen, | sp = Speicher, Schüttboden, |
| lh = Leichenhalle, | spk = Spülküche, |
| lk = Lazareth-Küche, | sr = Schreib-, Schreibstube, |
| lka = Lazareth-Kammer, | st = Stube, |
| lv = Logerraum, | sta = Sitzungsstube, |
| m = Mannschafts-Stube, | sw = Schreib-Wohnung, |
| ma = Maschinenraum, | tk = Trockene, |
| mk = Mannschafts-, Menage-Küche, | tr = Trockenraum, Trockenboden, |
| mr = Meister, | u = Unteroftizier-Stube, |
| ms = Mannschafts-Speisesaal, | us = Unteroftizier-Speisesaal, |
| mlr = Matratzenkammer, | uv = Unteroftizier-Versammlungszimmer, |
| mlw = Maschinisten-Wohnung, | uw = Unteroftizier-Wohnung, |
| mr = Mehlorrath, | v = Vorrath, Verhülle, Vorzimmer, |
| nz = Nebenzimmer, | vf = Verfügbar, |
| ob = Oduktionsraum, | vr = Vorrath, |
| ofw = Oberfeuerwerker-Wohnung, | w = Wohnung, |
| ok = Offizier-Küche, | wch = Wache, Stallwache, |
| okr = Offizier-Krankenzimmer, | wff = Waffnenmeister-Werkstatt, |
| or = Ordenskanzlei, | sch = Waschküche, |
| os = Offizier-Speisesaal, | wem = Waschhemagazin, Linnenkammer, |
| ost = Offizier-Stube, | ws = Wäsche, schmutzig, |
| ov = Offizier-Versammlungs-Zimmer, | uw = (Kranken- usw.) Wärter-Wohnung, |
| | wz = Wärter-Zimmer, |
| | z = Zuschneider, |
| | zw = Zahlmeister-, Zahlmeister-Aspiranten-Wohnung. |

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armee-Corps-Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des		Raum-Inhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nutzseinheiten							
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm	Kellern- bzw. Sockeln usw. m	Erdgeschosses usw. m		Drempels m	Man	Betten	Armenien	Versteckende	Schneidfeuer	Fahrzeuge bzw. Geschütze	Ställe
											I. Casernen.							
											A. Casernen-Anlagen							
1	Casernen-Anl. (Caserne I) f. 2 Comp. Inf. in Freiburg i. Br.	XIV	89 90	Jungeblut u. Hartung (Freiburg i. Br.)	—	—	—	—	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (III=3,8)	—	15 711,8	276	—	—	—	—	—	20
a)	Caserne	—	—	—		940,4	940,4	3,1	—	—	—	276	—	—	—	—	—	20
b)	Abtrittsgebäude	—	—	—		65,8	—	0,8	2,36	—	282,2	—	—	—	—	—	—	20
c)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
d)	Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
2	Cas.-Anl. f. 2 Bat. Inf. in Colmar i. E.	XV	88 89	entw. v. Andersen, ausgef. v. Kalkhof (Mülhausen i. E.)	Lageplan siehe unten!	—	—	—	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (III=3,8)	—	—	1403	—	25	—	2	30	72
a)	2 Casernen A zusammen	—	—	—		2184,8	9,2	2,8 (0,8)	—	0,92	30 293,1	634	—	—	—	—	—	—
b)	2 Casernen B zusammen	—	—	—	Im wesentlichen wie vor.	2130,8	9,2	2,8 (0,8)	—	0,92	29 395,8	632	—	—	—	—	—	—
c)	Stabsgebäude	—	—	—		969,8	207,1	3,8 (0,8)	—	3,42 (4,72) (0,92)	13 324,1	110	—	—	—	—	—	—
d)	Unteroffizier-Wohngebäude	—	—	—		396,8	396,8	2,8	E=3,8 I=3,8 II=3,8	0,92	5 906,8	16	—	—	—	—	—	—
d')	Einrichtung d. Abtrittsanlage	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
e)	Beamten-Wohngebäude	—	—	—		231,8	231,8	2,8	E=3,8 I=3,8	1,8	2 845,8	—	—	—	—	—	—	—
e')	Einrichtung d. Abtrittsanlage	—	—	—	im K: wk, r. E: siehe die Abbildung. I=2bw, w (verfügbar).	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

11					12					13					14				
Kosten					Kostenbeträge für die					Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen				
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten		Dächer	Docken	Fuß- böden	Treppen
Ab- schläge	Aus- füh- rung	qm	cbm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn								
„	„	„	„	„		„	„	„	„	„	„								
Anlagen.																			
für Infanterie.																			
23 540	234 715	—	—	(850,4 f. 1 Mann 1,8 v. u.)	11 210	—	—	—	—	5372	—	—	—	—	—	—	—	—	(Das Grundstück ist an die städt. Wasserleitung angeschlossen.
27 049	196 955 269,4	12,5	713,8	—	6122	68,5	—	—	—	1781	137,8	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau, Sockel, Geminne u. Schlack- sandst.	Falz- ziegel	K. u. Th. Asphalt, Stulen gewölbt, sonst Balken- auf eis. Trägern	K. z. Th. eichene Kiemen	Werk- stein zwischen Wangen- mauern, Neben- treppen frei- tragend	Wohnungen für: 2 Of- fiziere, 4 verheirath. Unteroffiziere, 2 Feld- webel u. d. Caser- neu-Wärter.
9800	9 432 110,8	33,4	471,8	—	—	—	—	—	—	2216	110,8	„	„	„	—	—	—	—	(Schwemmtrog-Ein- richtung mit Spülung Pissoir.
16 681	17 121	—	—	—	—	—	—	—	—	1572	—	—	—	—	—	—	—	—	(243 „ f. d. An- u. Müllgrube, 4305 „ f. d. Entwässerung, 1572 „ f. d. Bewässerung, 1402 „ f. Einbauung, 3747 „ f. 914 qm Pflaster, 5277 „ Straßenbeitrag, 569 „ f. 1 offene Schuppen.
—	11 210	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(Das Grundstück ist an die städtische Gas- u. Wasserleit. u. Ent- wässer. angeschlossen. Wohnungen für: 2 Of- fiziere, 4 verheirathete Unteroffiziere u. 4 ver- heirathete Feldwebel.
(ohne Ab- schlag)	1694 701	—	—	1207,8 (f. 1 M. 2,4 v. u.)	91 541	—	—	8471	—	10834	—	—	—	—	—	—	—	—	(Das Grundstück ist an die städtische Gas- u. Wasserleit. u. Ent- wässer. angeschlossen. Wohnungen für: 4 Of- fiziere, 1 Zahnmeister- Aspiranten u. 4 ver- heirathete Feldwebel.
—	360 101 164,8	11,9	568,8	—	4584	37,0	—	1175	30,8	—	—	Kies- beton	Ziegel	Rohbau mit Ver- blendst., Sockel u. Geminne Sandst.	Holz- ciment	Trep- penh. gewölbt, Ne- ben- treppen- well- blech, sonst Balken- decken auf eis. Trägern	K. Co- mentestr. Flure i. E. Thon- platten, Mann- schafts- Stulen eichene Kiemen	Granit, Haupt- treppen zwischen Wangen- mauern, Neben- treppen frei- tragend	Wohnungen für: 4 Of- fiziere u. 4 verheirathete Feldwebel.
—	350 100 164,4	11,9	554,1	—	4096	38,5	—	1432	28,8	—	—	„	„	„	„	„	„	„	Wohnungen für: 4 Of- fiziere u. 4 verheirathete Feldwebel.
—	161 995 167,0	12,2	—	—	2326	49,5	—	527	35,1	50	50,8	„	„	„	„	K. gew., sonst wie vor	„	„	—
—	70 395 200,2	13,2	—	—	454	35,7	—	292	36,8	35	17,8	„	„	„	„	K. gew., Trep- penh., Träger- well- blech, sonst Balken- decken	„	Granit frei- tragend	Wohnungen für 16 ver- heirathete Unteroffi- ziers.
—	6 223	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	„	„	„	„	Wohnungen für 5 Bo- denste.
—	20 483 170,7	13,9	—	—	—	—	—	292	36,8	35	17,8	„	„	„	„	K. gew., sonst Balken- decken	„	„	Wohnungen für 5 Bo- denste.
—	3 900	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	„	„	„	„	Wohnungen für 5 Bo- denste.


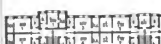

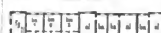



1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armeekorps-Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des		Rauminhalt cbrn	Anzahl und Bezeichnung der Nutztheile							
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm	Kellers bzw. Sockels m	Erdgeschossen usw. m		Drempels m	Mann	Reiten	Arbeitsstellen	Pferdeställe	Schmiedefenster	Fährwege bzw. Gassen	Säue
	Cas.-Anl. f. 2 Bat. inf. in Colmar I.E. (Fortsetzung) f) Offizier-Speiseanstalt	—	—	—	 im K. ch. g. spk. ar. E: siehe die Abbildung. I = ow, lu, öw, kö.	537,9	347,7	3,0 (1,46)	E = 3,8 (4,7) (1 = 3,8)	1,36 (2,4)	5120,7	—	—	—	—	—	—	—
e)	2 Wirtschaftsgebäude zusammen	—	—	—	 im K. wk. r. E: s. d. Abbildung.	1275,9	1275,9	3,0	—	4,3	0,92	10484,6	—	—	—	—	—	—
h)	Arrestgebäude	—	—	—	 E: siehe d. Abbildung, I = 13 a.	275,8	56,0	2,35 (0,8)	E = 3,8 (1 = 3,8)	0,92 (2,16)	2333,2	—	—	25	—	—	—	—
i)	Buchsenmacherei	—	—	—		94,0	—	0,36	3,8	0,92	477,6	—	—	—	—	2	—	—
k)	Heergeräthschuppen	—	—	—	 rechtsseitiger Gebäudetheil = d. linksseitigen Gebäudetheil (siehe d. Abbildung.) Mittel	544,4	—	—	4,73 (3,4)	(2,88)	2729,0	—	—	—	—	—	30	—
l)	3 Abtrittsgebäude f. Mannschaften zusammen	—	—	—	Grundrissanordnung wie bei Nr. 4 g, jedoch nur je 1 Türröhr.	245,8	192,7	2,25 (0,8)	3,87	—	1288,8	—	—	—	—	—	—	60
m)	Abtrittsgeb. f. Beamte	—	—	—		26,4	26,4	2,35	3,89	—	148,9	—	—	—	—	—	—	18
n)	Nebenanlagen	—	—	—		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
o)	Verschiedenes	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
p)	Banleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	Cas.-Anl. in Saarburg	XV	86 87	entw. von Appellus, ausgef. von Selhorst (Saargemünd)	Lageplan siehe unten!	—	—	—	—	—	—	2047	—	1	—	3	—	72
a)	Caserne Nr. I	—	—	—	 Rechtsseitiger Gebäudetheil: E: siehe die Abbildung, I = 16 m, u, 2 f, 2 ow, II = 5 m, im D: bla, 2 cka, 2 pu. Linksseitiger Gebäudetheil: im wesentlichen wie vor.	2668,7	356,0	2,9 (0,7)	E = 3,8 I = 3,8 (II = 3,77)	1,36 (3,4)	31511,6	660	—	—	—	—	—	—
b)	Caserne Nr. II	—	—	—	wie Caserne Nr. VII.	1259,3	—	0,7	E = 3,8 I = 3,8 (II = 3,77)	2,0 (3,4)	14405,0	344	—	—	—	—	—	—
c)	Caserne Nr. III	—	—	—	dreigl.	1259,3	—	0,7	E = 3,8 I = 3,8 (II = 3,77)	2,0 (3,4)	14405,0	330	—	—	—	—	—	—

11					12							13							14
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
nach d.		für 1			Bauleitung	Heizungsanlage		Gasleitung		Wasserleitung		Grundmauern	Mauern	Ansichten	Dächer	Decken	Fußböden	Treppen	
Anschlags	Ausführung	qm	cbm	Nutzeinheit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flamme	im ganzen	für 1 Hahn								
—	93 766	177,8	18,8	—	—	2704 eis. Regul.-Fallöfen	164,8	1185	13,8	622	62,2	Kiesbeton	Ziegel	Rohbau mit Verblendst., Sockel, Ecken u. Gesimse Sandst.	Holz-cement	K. gew., sonst Balkendecken	—	Sandstein freitragend	Wohnungen f. 1 Offizier (mit Burschen) u. d. Okeasom.
—	138 061	108,2	13,2	—	—	941 wie vor	31,8	361	45,1	269	33,8	„	„	Rohbau mit Verblendst., Sockel u. Gesimse Sandst.	„	„	—	—	Eiserne Fenster.
—	45 314	164,8	19,4	1812,8	—	4045 eis. Regul.-Fallöfen	663,1	182	36,4	143	71,8	„	„	„	„	K., Flure u. Treppenh. gew., sonst Balkend.	—	Sandstein zwischen Wängern-mauern	Wohnung für den Arrestanten-Aufseher.
—	9 104	96,8	19,1	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	„	Balkendecken	—	—	—
—	26 716	49,1	9,8	800,8	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	Doppelpappdach	Balkend. bew. sichtb. Dachverb.	Stein-pflaster	Holz	—
—	32 507	132,2	25,3	541,8	—	—	—	170	28,8	435	145,0	„	„	„	Holz-cement	K. gew., sonst sichtb. Dachverb.	—	—	Kochtrommel-Einricht. f. pneumatische Entleerung. In jedem Geb. 1 P'ncor.
—	6 407	242,7	43,0	533,8	—	—	—	31	31,0	163	81,8	„	„	„	„	„	—	—	Wie vor.
—	220 712	—	—	—	—	—	—	2824	—	9062	—	—	—	—	—	—	—	—	{ 56 412 „ f. 871 m massive Umwehrung, 1 239 „ f. 119 m Lattenzaun, 27 400 „ f. 14 508 qm Einbebauung, 27 035 „ f. Plasterung, 37 765 „ f. 35 344 qm Bekiesung, 29 781 „ f. Straßeneinbauten u. w., 20 897 „ f. Entwässerung, 9 082 „ f. Wasserleitung 2 824 „ f. Gasleitung 8 239 „ f. 64 m Brunnen, 1 949 „ f. 7 Pumpen, 7 069 „ f. Asch- und Müllgruben.
—	29 304	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	91 511	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	215 480,8	—	—	1052,8 (für 1 Mann)	94 557 (f. 4,4 1/2 d.)	—	—	9643	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
ohne Anschlag	308 564	115,8	9,8	467,8	—	5991 eis. Oefen	48,8	—	—	—	—	Kalkbruchsteine	Ziegel	Rohbau mit Verblendst., Sockel u. Gesimse Sandst.	Holz-cement	K. gew., sonst Balkendecken auf eis. Träg.	Flure Saaz, Platten, Stuben Eichenholz	Sandst. auf eis. Träg. mit Saargemund. Plattenbelag	Wohnungen für 8 Offiziere. Fenster Eichenholz.
—	146 363	116,2	10,2	425,8	—	3037 eis. Oefen	51,1	—	—	—	—	„	„	„	„	Balkend. auf eis. Träg.	„	„	Wohnungen für 4 Offiziere. Fenster wie vor.
—	148 431	117,9	10,3	449,8	—	2983 eis. Oefen	50,2	—	—	—	—	„	„	„	„	„	„	„	Wohnungen für 5 Offiziere. Fenster wie vor.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armeekorps-Bereichs	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Rauminhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nutzabtheilungen						
						im Erdgeschoss	davon unterkellert	Kellere- bezw. Sockel	Erdgeschoss- u. w.	Drempels		Mann	Betten	Arrestanten	Pferdeställe	Schmiedefeuer	Fahrzeuge bzw. Geschütze	Sitze
	Cas. - Anl. in Saarburg (Fortsetzung)	—	—	—		761,3	600,4	2,67 (1,4)	E=3,8 (1=3,8)	2,06 (3,26)	9523,7	22	—	—	—	—	—	—
d)	Caserne Nr. IV (für verheirathete Unteroffiziere)	—	—	—	im K. w. und Spritzenraum, E: rechter Flügel (4 w) — d. linker Flügel (s. d. Abbild.), I = E.	785,3	559,4	2,67 (0,75)	E=3,8 (1=3,8)	2,06 (3,46)	9728,7	12	—	—	—	—	—	—
e)	Caserne Nr. V (Verwaltungsgebäude)	—	—	—	im wesentlichen wie vor.	761,3	489,3	2,67 (1,4)	E=3,8 (1=3,8)	2,06 (3,26)	9382,3	22	—	—	—	—	—	—
f)	Caserne Nr. VI (für verheirathete Unteroffiziere)	—	—	—	wie Caserne Nr. IV.	1259,3	—	0,7	E=3,8 (1=3,8) (11=3,77)	2,0 (3,4)	14405,0	325	—	—	—	—	—	—
g)	Caserne Nr. VII	—	—	—		E: Mittelbau und linker Flügel siehe d. Abbild., rechter Flügel — 4 m, bb (2), ar, ow, I = 13 m, 2 u. 4 f, 2 ow, II = 5 m, im D: 2 pa, 2 cka.												
h)	Caserne Nr. VIII	—	—	—	wie vor.	1259,3	—	0,7	E=3,8 (1=3,8) (11=3,77)	2,0 (3,4)	14405,0	324	—	—	—	—	—	—
i)	Nördlich. Wirthschaftsgebäude	—	—	—	im wesentlichen wie Nr. 2g.	553,7	443,1	2,67 (0,9)	3,76	—	3359,0	—	—	—	—	—	—	—
k)	Südlich. Wirthschaftsgebäude	—	—	—	degl.	553,7	443,1	2,67 (0,9)	3,76	—	3359,0	—	—	—	—	—	—	—
l)	Oestlich. Wirthschaftsgebäude	—	—	—	degl.	553,7	443,1	2,67 (0,9)	3,76	—	3359,0	—	—	—	—	—	—	—
m)	Offizier-Speiseanstalt	—	—	—		598,5	648,3 (einschl. Terrassen)	3,3	E=5,06 (1=3,8)	1,22	8902,8	8	—	—	—	—	—	—
n)	Exercierhaus (für 3 Bataillone)	—	—	—	rechteckiger Raum; 109,1 : 12,5 m i. L.	1475,3	—	0,8	5,0	—	8556,7	—	—	—	—	—	—	—
o)	Wachtgebäude	—	—	—		83,7	—	0,4	4,07	0,09	431,3	—	1	—	—	—	—	—
p)	Büchsenmacherei	—	—	—		145,3	—	0,3	3,77	0,9	722,1	—	—	—	—	3	—	—
q)	Patronenhans	—	—	—		119,7	—	0,4	2,83	—	385,4	—	—	—	—	—	—	—
r)	5 Abtheilungsgebäude zusammen	—	—	—	Grundrissanordnung wie bei 4g.	340,4	340,4	2,3	3,16	—	1859,7	—	—	—	—	—	—	72
s)	Nebenanlagen	—	—	—		1 = Caserne Nr. I, 2 = Caserne Nr. II, III, VII u. VIII, 3 = Caserne Nr. IV u. VI, 4 = Caserne Nr. V, 5 = Wirthschaftsgebäude, 6 = Offizier-Speiseanstalt, 7 = Exercierhaus, 8 = Wachtgebäude, 9 = Büchsenmacherei, 10 = Patronenhans, 11 = Abtheilungsgebäude, 12 = Exercierplatz, 13 = Garten.												
t)	Vergroßerung d. Waschanstalt	—	—	—														
u)	Insgesamt	—	—	—														
v)	Bausleitung	—	—	—														

- 1 = Caserne Nr. I.
 2 = Caserne Nr. II, III, VII u. VIII.
 3 = Caserne Nr. IV u. VI.
 4 = Caserne Nr. V.
 5 = Wirthschaftsgebäude.
 6 = Offizier-Speiseanstalt.
 7 = Exercierhaus.
 8 = Wachtgebäude.
 9 = Büchsenmacherei.
 10 = Patronenhans.
 11 = Abtheilungsgebäude.
 12 = Exercierplatz.
 13 = Garten.





11					12								13							14
Kosten					Kostenbeträge für die								Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen		
Aus- führung	qm	cbm	Nutz- einheit	im ganzen		für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn										
Ar- beits- schlag	Ar	Ar	Ar	Ar		Ar	Ar	Ar	Ar	Ar										
—	119 135	156,3	12,3	5415,2	—	2286 eis. Ofen	101,2	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	Ziegel	(Rohbau mit Ver- blendet- Sockel u. Gemma- Sandst.	Holz- cement	K. gew., sonst Balken- decken	Flure Saarg. Platten, Stufen Eichen- holz	Sandst. auf eis. Träg. m. Saarg. gemünd. Platten- belag	Wohnungen f. 18 ver- beirath Unteroffiziere u. 4 Feldwebel. — Fenster Eichenholz.	
—	122 003	155,2	12,3	—	—	2617 eis. Ofen	106,7	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Wohnungen f. 11 Zehn- u. 11 verh. Unteroffiz. bzw. Feldw., Bureau d. Garnisonverw. Fenster wie vor.	
—	116 066	152,3	12,4	5277,2	—	2271 eis. Ofen	100,3	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Wie bei d.	
—	146 273	116,2	10,2	450,1	—	2847 eis. Ofen	47,5	—	—	—	—	•	•	•	•	Balken- decken auf eis. Träg.	•	•	Wohnungen für 4 Offi- ziere. Fenster Eichenholz.	
—	147 980	117,3	10,5	456,7	—	2442 eis. Ofen	41,1	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Wohnungen für 3 Offi- ziere. Fenster wie vor.	
—	48 268	87,2	14,4	—	—	4738 eis. Ofen u. Regulir- sche Kochherde	—	—	—	—	—	•	•	•	•	Klebe- sche Balken- decken auf Unter- stützen u. Stielen	(K. gew., sonst Balken- decken auf Unter- stützen u. Stielen)	(K. Asph., Flure, Küche u. Boden- anst. Saarg. Platten, Marmorch. Speisesaal Eichenholz	—	Fenster wie vor.
—	48 214	87,1	14,4	—	—	4738 wie vor	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	desgl.	
—	48 841	88,2	14,5	—	—	4738 wie vor	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	•	
—	138 667	231,7	16,7	—	—	1850 eis. Regulir- Fallöfen	81,0	—	—	—	—	•	•	•	•	Holz- cement	K. gew., sonst Balken- decken	K. cement- beton, Speisesaal Eichen- riemen	Sandst. m. Saarg. Platten- belag	Wohnungen für 2 Offi- ziere u. den Oekonom. Eichene Fenster.
—	54 042	36,3	6,3	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	(Klebe- sche Metall- ziegel)	sichth. Dachv.	Lehne- strich	—	Polenescenbinder. Schmiedeeisen. Fenster.
—	9 052	108,1	21,0	—	—	192 eis. Ofen	111,0	—	—	—	—	•	•	•	•	Doppel- pappdach	Balken- decken	—	—	Eichene Fenster.
—	11 091	76,3	15,4	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	—	Wie vor.
—	5 623	47,0	14,6	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	—	—
—	52 183	153,2	28,1	724,3	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	Klebe- sche Patent- Metall- platten	K. gew., sonst sichth. Dach- verband	K. Asph. E. Saarg. Platten	Straßburg. Tonnenein- richtung Welpertsche Luftsanct. 6 Pissoirs.
—	356 272	—	—	—	—	—	—	9643	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	25 448,4 f. d. Umwehrung, 206 183 „ f. Einhebung u. Befestigung, 40 072 „ f. d. Entwässerung, 18 728 „ f. d. Brunnenanlage, 9 641 „ f. d. Gasleitung, 19 198 „ f. Verschiedenes.
—	12 527	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	18 619	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	94 557	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armeekorps-Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Bauleitenden und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des Raums			Rauminhalt cbm	Anzahl und Bezeichnung der Nuteinheiten						
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm	Kellern bzw. Sockeln m	Erdgeschosses usw. m	Drempels m		Mann	Beuten	Armenia	Pferdeställe	Schmiedfeuer	Fahrzeuge bzw. Geschütze	Sitze
4	Cas.-Anl. (Mantuffel-Casernen) f. 3 Bat. Inf. in Straßburg i/E.	XV	84 87	entw. v. Feller, ausgef. v. Rühle v. Li-honstern (Straßburg i/E)	Lageplan siehe unten!	—	—	—	—	—	2517	—	—	12	3	24	68	
a)	Caserne Nr. I	—	—	—		2315,0	2315,0	4,7	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (III=3,8) (0,30)	1,84 (0,30)	45 112,6	880	—	—	—	—	—	
im K: ms, us, mk, s, c, ov, weh, 3s, r. E: Mittelbau und linker Flügel, siehe d. Abbildung rechter Flügel = 8m, 2u, ow, bb, b. I die beiden Kopftrauten = 4ow, f, a, b, sonst im wesentl. = E. II die beiden Kopftrauten = 2gz, s, 5u, b, sonst im wesentl. = E. III u. D = Montierungskammern, Patruillen usw.																		
b)	Caserne Nr. II	—	—	—	im wesentlichen wie vor.	1891,2	1891,2	3,7	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (III=3,8) (0,67)	1,81 (0,67)	33 507,1	780	—	—	—	—	—	
c)	Caserne Nr. III	—	—	—	deagl.	1909,8	1909,8	3,7	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (III=3,8) (0,67)	1,81 (0,67)	33 871,0	818	—	—	—	—	—	
d)	Caserne Nr. IV (f. verkehrte Unteroffiziere)	—	—	—		928,5	928,5	3,0	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (III=3,8) (3,48)	1,7 (3,48)	15 532,8	39	—	—	—	—	—	
d')	Künstl. Gründ. (Beton zwischen Spundwänden)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
e)	Offizier-Pferdestall nebst Wagenschuppen	—	—	—		465,0	—	—	4,5	(1,64)	2 280,8	—	—	12	—	—	24	
f)	Büchsenmacherei nebst Badeanstalt	—	—	—		389,4	—	0,8	4,0	—	1 674,4	—	—	—	3	—	—	
g)	2 Abtrittsgebäude zusammen	—	—	—		217,0	217,0	2,28	3,16	—	1 167,4	—	—	—	—	—	68	
h)	Utenilienbeschaffung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
i)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
k)	Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	Baracken-Cas. f. 1 Escadron d. Hann. Ul.-Reg. Nr. 14 in St. Averd	XVI	84 86	Köhse		—	—	—	—	—	—	136	—	—	—	—	6	
a)	Caserne	—	—	—		662,8	662,8	3,0	E=3,8 I=3,8	2,51	8 689,3	136	—	—	—	—	—	
Mittelbau: im K: ms, mk, s, pu, E. linksseit. Gebäudehälfte s. d. Abb., rechtsseit. Gebäudehälfte — 3m, ow, fw, weh.																		
b)	Abtrittsgebäude	—	—	—	—	25,0	25,0	2,0	3,2	—	130,0	—	—	—	—	—	6	
c)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
d)	Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	Baracken-Cas. f. 1 Escadron d. Hann. Ul.-Reg. Nr. 14 in St. Averd	XVI	84 86	Köhse	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
a)	Caserne	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
b)	Abtrittsgebäude	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
c)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
d)	Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	



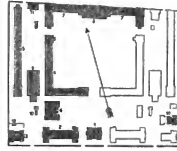


B. Casernen-Anlagen

a) Baracken-

11					12					13					14				
Kosten					Kostenbeträge für die					Baustoffe und Herstellungsart der									
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen	Bemerkungen
An- schlage	Aus- führung	qm	cbm	Not- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn								
226638	185422	—	—	748,6 (f. 1 Mann)	101213 (f. 1 Mann)	—	—	3955	—	7304	—	—	—	—	—	—	—	—	[Das Grundstück ist an die städtische Gas- u. Wasserleit. u. Canal-Isol. angeschlossen. Keller bombensicher überwölbt. Breite und tiefe Grundmauern mit Saarg. Plattenbelag zwischen Wangenmauern.]
637 790	507 187	219,1	11,3	570,3	—	6595 eis. Reg.-Full- öfen	35,8	—	—	1200	300,6	Beton, darüb. Sand- bruch- steine	Ziegel	Robbau m. Ver- blendst., Archit.- Th. Sandst.	deutsch. Schiefer auf Schalung	K. u. Flur- penh. gew., sonst Balken- decken auf eisernen Trägern	Flur- Saarg. Platten, Mann- schaftst. eichene Riemen	Sandst. zwischen Wangen- mauern mit Saarg. Platten- belag	
499 093	378 180	200,6	11,3	484,8	—	4412 eis. Reg.-Full- öfen	30,6	—	—	1080	270,6	•	•	•	•	•	•	•	Wohnungen für 5 Offi- ziere u. 1 Zahlmei- ster-Aspiranten.
17 818	13 205	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Tiefe Grundmauern.
485 793	376 752	197,3	11,1	460,8	—	3979 eis. Reg.-Full- öfen	26,2	—	—	1150	287,5	•	•	•	•	•	•	•	Tiefe Grundmauern. Wohnungen für 5 Offi- ziere.
502 400	215 184	231,8	13,9	—	—	3052 eis. Reg.-Full- öfen	16,4	—	—	—	—	•	•	•	•	K. u. Trep- penh. gew., sonst Balkend.	Stall Saarg. Platten, sonst hoch- kant. Klinker- pflaster	•	Wohnungen für 24 vor- beirathete Unteroffi- ziere, 12 Feldwebel, 3 Büchsenmacher u. 3 Casernen-Wärter.
17 640	14 616	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Tiefe Grundmauern.
30 300	23 125	49,7	10,1	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Tiefe Grundmauern.
43 600	34 133	87,6	20,4	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	Bade- anstalt gew., sonst Balkend.	Bade- anstalt Saarg. Platten	—	Tiefe Grundmauern. 30 Brausen. Die Kosten der Badeeinrichtung betrugen 3362,4.
31 000	28 180	129,9	24,1	414,4	—	—	—	—	—	—	—	•	•	•	•	K. gew., sonst sichtb. Bach- verband	Asphalt	—	Tiefe Grundmauern. Kochtrömmel - Einrich- tung f. pneumatische Entleerung. 4 Pissoirs.
23 400	69 407	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
145 240	122 981	—	—	—	—	—	—	3955	197,8	3674	—	—	—	—	—	—	—	—	—
82 524	101 213	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
für Cavallerie.																			
Casernen - Anlagen.																			
96 660	97 753	—	—	718,8 (f. 1 Mann)	8077 (f. 1 Mann)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	[Die Umfassungswände sind nach außen 1/2 Steinstark verblendet. Wohnung f. 1 Offizier, 1 Rolsart, 2 Wacht- meister, d. Fahnen- schmied, 4 Casernen- wärter u. d. Markt. Grubenabr. m. Pissoir.
77 600	77 675	117,2	8,9	571,1	—	1645 eis. Öfen	67,9	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachw., Trep- penh. massiv	Robbau m. Ver- blendst.	Holz- cement	K. u. Trep- penh. gew., sonst Balkend.	—	Sandst. zwischen Wangen- mauern	
3 350	3 107	124,3	23,9	517,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
6 400	8 894	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	387,4 f. Asch- u. Müllgrube, 5694 f. d. Umfassungsmauer, 2913 f. Einbau- u. Pflasterung.
—	8 077	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Armee- Corps- Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von	Name des Bauamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beschrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Raum- inhalt cbm	Anzahl und Bezeichnung der Nuteinheiten						
						im Erd- ge- schoss qm	davon unter- kellert qm	Kellers bzw. Sockels m	Erd- geschoss nsw. m	Dach- pels m		Mann	Betten	Arrestanten	Pferdeste- den Schmiedese	Fahrzeuge bzw. Geschütze	Sitze	
6	Barack.-Cas.-Anl. für 1 Escadr. in Saarburg	XV	86 87	Bosenell u. Hahn (Saar- genie)	—	—	—	—	—	—	—	157	—	—	150	—	—	6
	a) Caserne	—	—	—	Grundrissanordnung im wesentlichen wie bei Nr. 5a.	873,9	253,2	3,0 (2,0)	{ E=3,8 I=3,8	2,1 (3,6)	10 870,9	157	—	—	—	—	—	—
	b) 2 Stallgebäude zusammen	—	—	—	im Mittelbau: 2 Staderien, in d. Kopfbauten: Vorplatz und Futter- kammer, bzw. Offizierpferdestall.	1523,4	—	0,3	4,76	0,9	9 295,7	—	—	—	150	—	—	—
	c) Abtrittsgebäude	—	—	—	—	34,8	34,8	2,5	3,9	—	222,7	—	—	—	—	—	—	6
	d) Erweit. d. Be- schlagsschmiede	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	e) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	f) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
7	Cas.-Anl. f. 3 Escadr. d. Bad. Lab.-Dr.-Reg. Nr. 20 in Karlsruhe	XIV	89 92	Jaensch (Karlsruhe)	Lageplan siehe unten!	—	—	—	—	—	—	411	—	1	446	2	—	24
	a) Mittlere Caserne	—	—	—	 I=ca.	383,6	383,6	2,75	{ E=3,8 I=3,8 II=3,8 III=3,8	1,0	7 209,2	139	—	1	—	—	—	—
	b) Westliche Ca- serne	—	—	—	 I=ca.	891,8	891,8	2,75	{ E=3,8 I=3,8 II=3,8 III=3,8	0,8	14 303,9	259	—	—	—	—	—	—
	c) Wohngebäude f. Verheirathete	—	—	—	rechtsseitiger Gebäudetheil — d. linksseitigem Gebäude- theil (siehe d. Abbild.).  I=5w., II=5w.	392,2	392,2	2,75	{ E=3,8 I=3,8 II=3,8	0,6	5 785,8	13	—	—	—	—	—	—
	d) Wirtschafts- gebäude	—	—	—	 I=5w., II=5w.	624,9	292,4	2,75 (0,75)	4,45	2,0	5 084,1	—	—	—	—	—	—	—
	e) Stall Nr. I	—	—	—	siehe Nr. 5 des Lageplans! Grundrissanordnung im einzelnen wie bei g.	1614,7	—	—	4,36 (4,84)	0,75 (2,7)	9 532,8	—	—	—	144	—	—	—
	f) Stall Nr. II	—	—	—	siehe Nr. 6 des Lageplans, sonst wie vor.	1771,0	—	—	4,36 (5,2)	0,75 (2,7)	10 469,8	—	—	—	156	—	—	—









11					12										13							14
Kosten					Kostenbeträge für die										Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen				
An- schlag	Aus- füh- rung	qm	cbm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn											
..											
310 682	281 945	—	—	1705,8 (f. 1 Monat) 737,7	14 662 (5,2 %)	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel- fachw., Trep- penhöl- zer, sonst Ziegel- fachw. Ziegel	Ziegel- fachw., gefugt, Sockel- Moclon	—	—	Flur- Saarg. Platten, Mann- schafts- Gruben Eichen- holz	—	(Die Gebäude sind auf d. Casernen-Grundst. d. Ulanen-Reg. Nr. 11 erbaut.)			
109 150	115 822	132,3	10,7	—	—	1886 eis. Cas.-Ofen	47,2	—	—	—	—	—	Ziegel	—	Holz- cement	K. gew., sonst Balkend.	—	—	Wohnungen für 2 Offi- ziere und 1 vorbeih. Unteroffizier. Fenster Eichenholz.			
102 733	108 041	70,9	11,6	720,3	—	—	—	—	—	—	—	—	bis Krip- penhöhe Ziegel, sonst Ziegel- fachw. Ziegel	—	Doppel- papp- dach	Balken- decken	Saarg. Platten auf Beton	Holz	Firstlatten f. d. Lüf- tung. Schmiedeeiserne Fenster; gusseiserne Krippen.			
4 500	4 264	122,3	19,1	710,7	—	—	—	—	—	—	—	Beton	Robbau- Sockel- Moclon	Klebe- sche Pat- Metall- riegel	Grube gew., sonst sichtb. Dachv.	—	—	Grubenabtritt mit Eis- senr. Eiserne Fenster.				
1 900	2 674	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—			
17 800	36 482	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1856 f. Dungstätten, 1748 f. Entwässerung, 10 662 f. Umwehrungen, 6 900 f. Pfostenrungen, 12 522 f. d. Heit- u. d. Exer- cierplatz. 2 794 f. Verschiedenes.			
10 500	14 862	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—			
Casernen - Anlagen.																			Das Grundstück ist an d. städt. Gas- u. Was- serleitung u. an die Entwässerung ange- schlossen.			
110 045	919 592	—	—	2237,3 (f. 1 Monat) 546,6	70 000 (7,6 %)	—	4780	—	15024	—	—	—	—	—	—	—	—	—				
06 500	75 975	198,1	19,3	—	—	1253 eis. Säulen- öfen, in d. Wohn- Kachelöfen	41,6	—	26	26,0	—	Sand- bruch- steine	Sand- bruch- steine, Innen- wände Ziegel	Robbau- Archit.- Theile Werkt.	Falz- ziegel	K. u. Trep- penhöl- zer, sonst Balkend.	Eichen- und Buchen- holz	Sandstein zwischen Wangen- mauern mit Fliesen- belag	—			
181 000	147 356	165,3	10,3	598,9	—	2375 wie vor	42,9	—	122	61,0	—	—	—	—	—	—	—	Sandstein auf eisernen Trägern mit Fliesen- belag	—			
86 600	69 438	177,0	12,0	—	—	804 eis. u. Kachel- öfen	66,6	—	467	33,4	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnungen f. 13 ver- beirathete Unteroffi- ziere u. d. Casernen- inspector.			
56 000	47 701	76,3	9,4	—	—	364 eis. Säulen- öfen	25,3	—	263	23,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—			
110 000	101 609	62,9	10,7	705,6	—	—	—	—	782	79,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—			
119 200	91 483	51,7	8,7	596,4	—	—	—	—	860	122,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—			

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10								
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Armee- Corps- Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baureises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des		Raum- inhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nuteinheiten						
						im Erd- ge- schoss	davon unter- kellert	Kellers bezw. Sockeln	Erd- geschossen u. a. w.		Drem- pels	Mann	Betten	Armenien	Pferdeställe	Schmiedefour	Fährsen besw. Geschütze
						qm	qm	m	m	m	cubm						
	Cas. - Anl. f. 3 Escadr. d. Rad. Leib-Drac. - Reg. Nr. 20 in Karlsruhe (Fortsetzung) g) Stall Nr. III	—				1643,1	—	—	4,90 (4,84)	1,50 (2,50)	10945,5	—	—	146	—	—	
					Mittelsache rechtsseitiger Gebäudetheil im wesentl. — dem linksseit. Gebäudetheil (siehe d. Abbild.).												
b)	Nördliche (ein- gebaute) Reit- bahn nebst 2 Kühlställen	—			siehe die Abbildung	900,1	—	—	6,30 (4,90)	— (1,50)	5772,5	—	—	—	—	—	
i)	Westliche Reit- bahn nebst Kühl- stall	—			siehe Nr. 9 des Lageplans, sonst wie vor.	829,0	—	—	6,30 (5,27)	—	5198,5	—	—	—	—	—	
k)	Krankenstall	—			—	167,2	—	—	3,90 (0,70)	—	763,5	—	—	10	—	—	
l)	Westliche Be- schlagenschmiede	—				173,8	—	—	4,5	—	799,5	—	—	2	—	—	
m)	3 Abtritts- gebäude	—			Grundrissanordnung wie bei 4g, jedoch nur 1 Fissoir.	61,2	43,7	2,5 (0,66)	2,5	—	264,5	—	—	—	—	16	
						27,7	16,9	2,5 (0,66)	2,5	—	112,4	—	—	—	—	4	
						14,0	14,0	2,5	2,4	—	65,5	—	—	—	—	4	
a)	Nebenanlagen	—															
e)	Bauleitung	—															
	Baracken- Cas. - Anl. f. 1 Abth. reitender Artillerie in Montigny bei Metz	XV (XVI)	87	87	Stalterfoth (Metz)												
a)	Mittelcaserne	—			Lageplan siehe unten!	501,9	112,1	2,5 (0,5)	(E = 3,5 I = 3,5)	1,3 (3,7)	5590,5	328	—	1	354	4	
					E: siehe die Abbildung, I = ca, I = 7 m, kr, q, ow, sk, im D: brka, aka												
b)	2 Seitencaser- nen zusammen	—				853,5	253,4	2,5 (0,5)	(E = 3,5 I = 3,5)	1,3 (3,7)	9822,2	214	—	—	—	—	
					E: siehe die Abbildung, I = 5 m, u, ow, sk, zw, im D: brka												
c)	Wohngebäude für Verheirathete	—				224,2	153,2	3,0 (1,6)	(E = 3,5 I = 3,5)	1,14 (2,8)	2585,1	8	—	—	—	—	
					im K: wk, r. — E: siehe die Abbildung, I = E												

C. Casernen - Anlagen

a) Baracken-





11					12							13							14
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen	
Ar- schätze	Aus- füh- rung	qm	ebm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 ebm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn								
A	A	A	A	A		A	A	A	A	A	A								
11 700	95 143	57,9	8,7	651,7	—	—	—	—	—	640	106,7	Sand- bruch- steine	Sand- bruch- Ziegel	Rohbau, Archit.- Th. Werkst.	Holz- cement	Kopfbaugewölbt, sonst Balken- decken auf eisernen Trägern und Säulen	Kopf- Sand- steine	Holz	—
13 360	31 172	34,6	5,4	—	—	—	—	300	—	—	—	—	—	—	Doppel- pappdach	Kubist. Balkend., Reith. sichtb. Dachv.	—	—	Eiserne Dachbinder u. eiserne Pfetten.
12 500	35 243	42,3	6,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wie vor.
13 960	11 296	67,6	14,8	1129,6	—	—	—	—	—	264	88,6	—	—	—	Holz- cement	Balken- decken	Kopf- Sand- steine	—	—
14 300	11 627	66,8	14,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	sichtb. Dachv.	—	—	—
8 600	8 260	135,6	31,7	516,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
3 700	3 493	126,1	31,1	873,2	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Rohbau	Doppel- pappdach	K. gew., sonst sichtb. Dach- verband	Fliesen- belag	—	Gusseiserne Kothrommel f. pneumatische Entleerung. 2 Pis- soirs.
3 200	2 541	181,5	38,6	635,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
30 250	117 255	—	—	—	—	—	—	4480	—	11590	—	—	—	—	—	—	—	—	(22 156 „ f. 399 m Umwehrungsmauer, 36 864 „ f. Einleitung, Bekiesung u. Pflasterung, 26 360 „ f. Entwässerung, 6 842 „ Beitrag z. Straßenherstellung, 4 480 „ f. d. Gasleitung, } außerhalb der 11 500 „ f. d. Wasserleitung, } Gebäude, 3 500 „ f. 3 Kesselrinnen (zus. 33 m), 2 300 „ f. 2 Rohrrinnen (zus. 34 m), 3 161 „ f. Verschiedenes.
70 000	70 000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
für Artillerie.																			
Caserne-Anlagen.																			
28 291	716 165	—	—	2183,4	36 604	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2 Reitplätze u. 1 Exer- cierplatz.
5 600	52 106	103,8	9,3	491,6	—	1026 eis. Ofen	46,1	—	—	—	—	Kalk- beton u. Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fach- w. gefügt	Holz- cement	K. gew., sonst Balkend.	Flure u. Küchen Saarg. Platten	Holz	Wohnungen für 1 Offi- zier und 1 verheira- theten Wachmeister.
95 500	86 624	105,0	9,1	418,8	—	1773 eis. Ofen	44,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnungen je für 1 Of- fizier, 1 verheira- theten Wachmeister und 1 Zahlmeister-Aspi- ranten.
30 100	38 763	128,3	11,1	—	—	427 eis. Ofen	76,3	—	—	—	—	—	Trep- pen- ma- siv, sonst wie vor	—	—	—	—	Sandstein frei- tragend	Wohnungen für 8 ver- heiratete Unteroffi- ziere.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10								
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Arme- Corps - Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Belante Grundfläche		Höhen des		Reum- inhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nutzeneinheiten						
						im Erde- schafts	davon Kellers unter- kellert	Erde- geschoßes u. w.	Drem- pels		Mann	Betten	Arrestanten	Pferdesteude	Schmiedewe	Fährtenge Geschütze	Ställe
						qm	qm	m	m	m	cbm						
	Cas.-Anl. f. 1 Abth. reit. Art. in Montigny (Fortsetzung) d) Wirthschafts- gebäude	—	—	—	 im K: r. E: siehe d. Abbild.	354,0	354,0	3,0	4,0	1,16	2 888,9	—	—	—	—	—	—
e)	Offizier-Speise- anstalt	—	—	—	 im K: ok. a. ar. E: siehe d. Abbildung.	313,7	313,7	3,0	3,8	2,47	2 908,0	—	—	—	—	—	—
f)	3 Stallgebäude zusammen	—	—	—	2 Standreihen; siehe Nr. 5 des Lageplans!	3610,8	—	—	—	—	6,44 (8,07)	24 880,8	—	—	354	—	—
f')	Blitzableiter	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
g)	Reitbahn nebst Kübelstall	—	—	—	siehe Nr. 6 des Lageplans!	780,8	—	—	—	—	5,63 (3,9)	4 264,9	—	—	—	—	—
h)	Krankenstall	—	—	—	 1 = fr. 3 = Stall 2 = Wasser. f. leicht- kranke Pferde.	166,2	—	—	4,2	2,0 (1,15)	922,4	—	—	12	—	—	—
i)	Geschützschup- pen	—	—	—	4 = Stall f. schwerkranke Pferde, 5 = Stall f. verdächtig kranke Pferde.	340,8	—	—	—	—	5,6	1 942,1	—	—	—	18	—
k)	Beschlag- schmiede und Waffenmeister- Werkstatt	—	—	—	3 Abth. je für 1 Batterie.	270,8	—	—	—	—	5,00	1 366,0	—	—	4	—	—
l)	4 Abtritts- gebäude zusammen	—	—	—	 1 = br.	108,0	108,0	2,2	3,1	—	572,4	—	—	—	—	—	22
m)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
n)	Insgemein	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
o)	Beuleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
9	Erweiterungsba- uten auf d. Art.- Schießplatz bei Hagenau	XV	85	87	entw. v. Feller, ausgef. v. Rühle v. L. benator (Straßburg s./E.)		1 = Mittel- und Seiten-Casernen, 2 = Wohngebäude f. Vorheirathete, 3 = Wirtschaftsgebäude, 4 = Offiziers-Speiseanstalt, 5 = Stallgebäude, 6 = Reitbahn, 7 = Krankenstall, 8 = Geschützschuppen, 9 = Beschlagsschmiede, 10 = Abtrittsgebäude, 11 = Spritzenhaus, 12 = Exerzierplatz, 13 = Reitplatz. 14 = Garten.	1025,1	—	0,4	(E = 3,77 1 = 3,77)	1,8	9 471,9	332	—	—	—
a)	Mannechafts- Baracke Nr. VIII	—	—	—	—		Mittelachse: 1 = E.	1025,1	—	0,4	(E = 3,77 1 = 3,77)	1,8	9 471,9	332	—	—	—
b)	dogl. Nr. XIII	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
c)	Küchenbaracke Nr. XII	—	—	—	—		wie ver.	131,4	10,4	2,28 (0,4)	3,6	—	562,1	—	—	—	—
d)	2 Abtritts- racken Nr. XV u. XVIII zus.	—	—	—	—		—	102,8	—	0,84	3,3	—	425,4	—	—	—	24
e)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
f)	Baulotung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—




11					12							13							14
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen	
An- schlage	Aus- füh- rung	qm	ebm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 ebm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn								
34 000	31 690	89,5	11,0	—	—	304 eis.	41,5 Ofen	—	—	—	—	Kalk- beton und Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fachwerk gefügt	Holz- cement	K. gew., sonst Balken- decken	Flur, Küchen u. Bad Saarg. Platten, Speise- säle Eichen- holz	—	—
30 300	29 711	94,7	10,2	—	—	515 eis.	66,8 Ofen	—	—	—	—	•	•	•	•	•	im wesentl. wie vor	Sand- stein frei- tragend	Wohnung des Oeko- nomen.
205 200	185 446	51,3	7,3	523,9	—	—	—	—	—	—	—	•	Eisen- fach- w. m. Zie- gelmauer- ung	Eisen- fachwerk gefügt	•	Gewölbe zwischen eisernen Trägern	Klinker- pflaster	—	—
4 300	3 421	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	•	Ziegel- fach- w. des Kripi- schen Bruchst.	Ziegel- fachwerk gefügt	Doppel- papp- dach	sicht- barer Dachver- band	—	—	Polencaubinder.
23 400	19 831	25,4	4,6	—	—	—	—	—	—	—	—	•	Trann- Wände massiv, sonst Ziegel- fach- w.	•	Holz- cement	Balken- decken	Saarg. Platten	—	Trennungswände der Stände massiv.
11 200	10 421	62,7	11,3	568,4	—	—	—	—	—	—	—	•	Ziegel- fach- werk	•	Doppel- papp- dach	sichtb. Dachver- band	—	—	Dachbinder vereinigte Häuser u. Spreng- werke.
9 180	8 765	25,3	4,5	486,5	—	—	—	—	—	—	—	•	Bruch- steine u. Möb- lons	Rohbau	•	•	—	—	Wie vor. Beschlaghülle Oberlicht.
13 500	12 477	46,1	9,1	3119,3	—	—	—	—	—	—	—	•	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fachwerk gefügt	•	K. gew., sonst sichtb. Dach- verband	Saarg. Platten	—	Gaßeiserne Kothrom- meln f. pneumatische Entlüftung. 12 Pisoirs.
14 900	13 132	121,6	22,9	596,9	—	—	—	—	—	—	—	•	—	—	—	—	28 539 f. Einleitung, Befestigung, Be- kennung usw.	—	Die ganze innere Ein- richt. (Invent.) kostete noch 12 997 M.
166 751	180 202	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	34 874 f. 9183 qm Pflasterungen, 15 674 f. 673 m Umwehrungsmauer, 7 669 f. 158 m schmiedeeisernen Gie- ter auf Steinsockel, 7 156 f. 11 Brunnen (zus. 33,73 m), 81 086 f. d. Entwässerungsanlage, 5 254 f. Verschiedenes.	—	—
—	13 922	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
34 160	36 604	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
309 474	174 025	—	—	262,1 (f. 1 Mauer 5,9%)	9235	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
82 500	66 985	65,2	7,1	201,6	—	1433 eis. Cas- Ofen	26,4	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Rohbau	deutsch. Schiefer auf Schalung	Balkend. auf Unter- u. Säulen	Tannen- holz	Eichen- holz	Einfachste Bauart.
62 500	68 253	66,8	7,3	205,6	—	1433 eis. Cas- Ofen	26,4	—	—	—	—	•	•	•	•	•	•	•	Wie vor.
9 400	10 750	81,8	19,1	—	—	—	—	—	—	—	—	•	•	Putzban	•	sichtb. Dachver- band	Küche Thun- platten	—	•
11 100	9 272	90,2	21,8	386,3	—	—	—	—	—	—	—	•	•	Rohbau	•	•	—	—	Tonnen-Einrichtung. 2 Pisoirs.
13 474	9 630	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	274 f. Asch- u. Müllgrube, 2327 f. 851 qm Pflasterung, 4775 f. Einleitung u. Befestigung, 273 f. Wasserversorgung, 1981 f. Entwässerung.	—	—
10 900	9 235	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armee-Corps-Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Debaute Grundfläche		Höhen des		Raum-inhalt cbm	Anzahl und Bezeichnung der Nutzeneinheiten							
						im Erd-geschofs qm	davon unter-kellert qm	Kellers, bezw. Sockels m	Erd-geschosses uow. m		Drempels m	Mann	Betten	Arrestanten	Pferdeställe	Schmied-ofen	Fahrzeuge bezw. Geschütze	Sitze
10	Cas.-Anl. (Casernen von Decker) für 1 Bat. Fuß.-Art. in Straßburg i. E.	XV	90 91	Anderson (Straßburg i. E.)		2582,5	—	0,5	E=3,5 I=3,5 II=3,5 III=3,5	3,5 (2,0)	41319,9	617	—	1	—	1	—	34
	a) Caserne	—	—	—		2582,5	—	0,5	E=3,5 I=3,5 II=3,5 III=3,5	3,5 (2,0)	41319,9	617	—	1	—	1	—	34
	b) Wirtschaftsgebäude	—	—	—		702,1	702,1	2,7	3,75	0,25	4732,3	—	—	—	—	—	—	—
	c) Büchsenmacherei	—	—	—	—	45,7	—	—	4,15	—	188,7	—	—	—	1	—	—	—
	d) 2 Abtrittsgeb. zusammen	—	—	—	—	125,1	125,1	1,95	2,90	—	621,7	—	—	—	—	—	—	34
	e) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	f) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
11	Baracken-Cas.-Anl. auf d. Übungsplätze bei Sperenberg	G	91 92	Böhmer (Berlin III)		—	—	—	—	—	—	240	—	5	1	—	15	—
	a) Caserne	—	—	—		539,5	—	0,25	E=3,25 I=3,25	—	4272,4	240	—	—	—	—	—	—
	b) Wirtschaftsgebäude	—	—	—		316,0	69,4	2,5 (0,25)	3,5	—	1367,8	—	—	—	—	—	—	—
	c) Pferdestall	—	—	—		71,5	—	—	3,7	—	264,6	—	—	—	—	—	—	—
	d) Brückenmaterial-Schuppen	—	—	—		630,9	—	—	4,2 (6,64)	—	3199,6	—	—	—	—	—	—	—
	e) Depotschuppen nebst Schmiede	—	—	—		275,8	—	0,15	3,75	—	1073,7	—	—	—	—	—	—	—
	f) Untertretraum	—	—	—	rechteckiger Raum, vorn offen.	99,4	—	—	4,1	—	407,8	—	—	—	—	—	—	—
	g) Abtrittsgebäude	—	—	—		77,8	—	—	E=2,5 I=3,25	—	468,9	—	—	—	—	—	—	18
	h) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	i) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—




11					12					13					14					
Kosten					Kostenbeträge für die					Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen					
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasetzung		Wasser- leitung		Grund- manern	Mauern	An- sichten		Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen	
An- schlage	Aus- fuhr- ung	qm	cbm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn									
..									
Casernen-Anlagen.																				
625 640	612 688	—	—	993,0 (f. 1 Mann)	35200 (5,7 %)	—	—	—	—	2602	—	—	—	—	—	—	Trep- peuh. u. Flur i. E. Thon- fliesen, Mau- schaf- fabri- schen Eichen- riemen	—	—	
67 200	436 060	168,9	10,6	706,7	—	6663 aus Reg.-Pfl- u. Cas.-Ofen	43,0	—	—	—	—	Beton, darüber Bruch- steine	Ziegel	Rohbau mit Ver- bindst., Gewinnese Sandst.	Holz- cement	Trep- peuh. gew., sonst. Balkend. auf eis. Träg.	—	Sandst. in Thon- fliesen- belag auf eis. Träg.	Wohnungen für 4 Offi- ziere, 1 Arzt, 6 Ober- feuerwerker, 9 ver- heiratete Unteroffi- ziere, 4 Feldwebel und den Casernen- inspector.	
72 500	79 450	113,2	16,9	—	—	513 eis. Ofen	46,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Klebe- sche Metall- platten	K. gew., sonst. Balkend.	Eichen- riemen, Küche usw. Thon- platten	Uhrthurn.
3 440	3 165	69,4	16,9	—	—	—	—	—	—	—	—	Beton	—	Rohbau	Holz- cement	sichtb. Dachv.	Asphalt	—	—	
21 000	19 990	159,8	32,2	587,9	—	—	—	—	—	—	—	Beton, darüber Bruch- steine	—	Rohbau mit Ver- bindst., Gewinnese Sandst.	Klebe- sche Metall- platten	K. gew., sonst. sichtb. Dachv.	Thon- platten, K. Asphalt	—	Eiserne Kothtrammel f. pneumat. Entleerung. 2 Pässen.	
36 360	38 814	—	—	—	—	—	—	—	—	2602	—	—	—	—	—	—	10 780 M. f. 2171 qm Pflasterung, 4 158 „ f. 6931 qm Bekleidung, 3 618 „ f. 225 m eisernes Umwehrungsgitter, 2 002 „ f. Wasserleitung, 2 142 „ f. 3 Brunnen, 6 774 „ f. 785 m Entwässerung, 9 250 „ f. Verschiedenes.	—	—	
35 140	35 200	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
für die Eisenbahn-Brigade.																				
125 500	125 710	—	—	523,8 (f. 1 Mann)	10440 (8,3 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Die Anlage liegt an der Militärbahn.	
46 500	36 580	67,8	8,6	152,4	—	1113 eis. Ofen	26,0	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Putzbau, Einfass., Verlagen u. Sockel Rohbau	Holz- cement	E. Bal- kend. auf Unter- zügen; im 1. bldet d. Dach d. Decke	Diabung	Holz	Einfachste Bauart.	
23 500	19 440	61,8	14,2	—	—	185 eis. Ofen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Die Herde kosteten 3557 M.	
4 000	3 410	47,7	12,9	682,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
10 700	13 640	21,6	4,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel- fachw.	Ziegel- fachw. gefügt	—	—	—	—	Das Mittelschiff ist höher geführt.	
10 500	8 520	30,9	8,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Schmiede	Schmiede	—	—	Schmiede	—	—	
2 500	2 190	22,0	5,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Fachw.	Bretter- bekleid.	—	—	Cement- estrich	—	—	
11 600	11 300	145,9	24,1	627,8	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Rohbau, Flächen im 1. geputzt	—	—	E. gew., sonst sichtb. Dachv.	Asphalt	Abfuhrwagen. Plassoir.	
18 500	20 190	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
10 700	10 440	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
2 550 M. f. Einhebung, Befestigung und Gartenanlagen, 4 220 „ f. 1040 qm Pflasterung, 8 290 „ f. 2750 qm Chausseierung, 3 140 „ f. 65 m Brunnen, 1 950 „ f. 215 m Entwässerung.																				

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Armee- Corps- Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baumeisters und des Baubezirks	Grundriß nebst Beischrift	Belante Grundfläche		Höhen des			Raum- inhalt cub.	Anzahl und Bezeichnung der Nutzseinheiten						
						im Er- d- ge- schloß	davon unter- kellert	Kellers bezw. Sockels	Erd- geschosses usw.	Dren- pels		Mann	Bettm.	Armaturen	Pferdeställe	Schmiedehütten	Fahrzeuge bzw. Geschütze	Sitzpl.
12	Exercierhaus a. d. Manteuffel- casernen in Straßburg i. E.	XV	92 92	entw. v. Beyer, ausgef. v. Glabo (Straßburg i. E.)	rechteckiger Raum; 66,7: rd. 20 m i. L.	1436,4	—	—	6,09	—	8 747,7	II. Exer-						
a)	Exercierhaus	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
b)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
13	desgl. am Kehlor Thor in Straßburg i. E.	XV	90 91	Andersen (Straßburg i. E.)	rechteckiger Raum; 73,6: 19,9 m i. L.	1403,8	—	—	5,5	—	8 050,3	III. Pferde-						
a)	Exercierhaus	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
b)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
14	Artillerie- Schießplatz bei Falkenberg O.S.	VI	80 81	Kahryt- dt (Netzer)	—	—	—	—	—	—	—	a) Baracken-						
A.	Erweite- rungsbauten der Barak- kenlager	—	80 90	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
a)	Stallgebäude f. die I. Abthei- lung im neuen Lager	—	—	—		1948,1	—	—	4,3	1,86	12 000,8	—	—	—	213	—	—	
b)	desgl. f. d. II. Abtheilung	—	—	—	1 = wech., 2 = fr., 3 = kr., 4 = Kranke wie vor.	1450,2	—	—	4,3	1,86	8 933,2	—	—	—	146	—	—	
c)	desgl. f. d. III. Abtheilung	—	—	—	desgl.	1823,6	—	—	4,3	1,86	11 233,1	—	—	—	197	—	—	
d)	Stallgebäude im Fülllager	—	—	—	im wesentl. wie a., jedoch ohne Zwischengänge.	721,5	—	—	4,3	1,86	4 444,4	—	—	—	81	—	—	
e)	Offizierspferde- stall im Fuß- lager	—	—	—	2 Ständerhöfen und Futterkammer.	148,8	—	—	4,0	2,25	930,0	—	—	—	14	—	—	
f)	Krankenstall im neuen Lager	—	—	—	1 = fr., 2 = Stall f. verdächtig. kranke Pferde, 3 = Stall f. ansteck. kranke Pferde, 4 = Stall f. leichtkranke Pferde.	104,4	—	—	4,0	0,7	900,3	—	—	—	12	—	—	
g)	3 Küchenge- bäude im neuen Lager zusam- men	—	—	—		578,4	436,4	2,88 (1,0)	3,76	0,7	3 978,5	—	—	—	—	—	—	
b)	Beschlag- schmiede im Fußlager	—	—	—		190,5	—	—	4,36	—	832,3	—	—	—	2	—	—	
i)	Waffenmeister- werkstatt im Fußlager	—	—	—		78,6	—	—	3,64	—	286,1	—	—	—	1	—	—	
k)	3 Abtrittge- bäude im neuen Lager zusam- men	—	—	—	Anordnung wie bei Nr. 11 g.	192,8	—	—	1,2 — 2,8 1 — 3,5	—	1 213,4	—	—	—	—	—	—	
l)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
m)	Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	

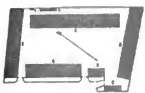
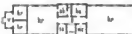




11					12							13							14
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
nach d.		für 1			Bauleitung	Heizungsanlage		Gasleitung		Wasserleitung		Grundmauern	Mauern	Ansichten	Dächer	Decken	Fußböden	Treppen	
Anschlags	Ausführung	qm	cbm	Nutzeinheit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Planm	im ganzen	für 1 Hahn								
—	—	—	—	—		—	—	—	—	—	—								
clerhäuser.																			
71 000	64 175	—	—	—	4750	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(Entwässerung nach d. städt. Canal.	
66 475	59 537	41,4	6,8	—	4750	—	—	—	—	—	Beton, darüb. Bruchsteine	Ziegel	Rohbau mit Verblendsst., Gessmau Sandstein	deutscher Schiefer auf Schalung	sichtb. Dachverband	Lehmestrich	—	Tiefe Gründung, Pfeiler mit Bogen. Eiserne Dachbinder.	
4 525	4 638	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2750	—	f. 71 m Umwehrungsmauer, f. 1 Fissur, f. 760 Einbeugung, Pilast. u. Bekies., f. 825 134 m Entwässerung.	
ohne Anschlag	61 200	—	—	—	2043	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	50 895	34,8	6,5	—	2043	—	—	—	—	—	Beton, darüb. Bruchsteine	Ziegel	Rohbau mit Verblendsst.	bomb. Wellblech	sichtb. Dachverband	Lehmestrich	—	Eiserner Dachverband. f. 6167 Einbeugung usw., f. 108 1 Fissur, f. 751 1 Brunnen (4,8 m), f. 3270 Pflasterung.	
—	10 305	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
Ställe.																			
Pferdeställe.																			
ohne Anschlag	390 775	—	—	—	586,7	20 976	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	84 335	43,3	7,0	390,5	—	—	—	—	—	—	Bruchsteine	bis Kruppenhöhe Ziegel, sonst Ziegel-fachw.	Ziegel-fachw. gefügt, bzw. Rohbau	Pappe	Balkendecken auf Unterzügen u. Stielen	hochkant. Klinkerpflaster	Holz	—	
—	64 157	44,2	7,2	430,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	81 485	44,1	7,3	413,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	32 572	45,1	7,8	402,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	8 733	58,7	9,4	623,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	8 768	45,1	9,7	730,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	41 539	71,5	10,4	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Ziegel, sonst Ziegel-fachw.	—	—	K. gew. Saarg. Fliesen	Flur u. Küche	—	Zwischen den Ständen der verdichtigen u. der ansteckend kranken Pferden massive Wände.	
—	6 486	33,4	7,8	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel-fachw.	Ziegel-fachw. gefügt	—	sichtb. Dachverband	hochkant. Klinkerpflaster	—	—	
—	3 140	39,5	11,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	20 893	108,8	17,2	497,5	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Rohbau	—	E. gew. sonst sichtb. Dachv.	Asphalt	—	Abfuhrwagen; 3 Piss-sorts.	
—	17 891	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4766	—	—	f. Einbeugung, f. 2304 706 m Colonnadewege, f. 7474 10 Brunnen (112 m), f. 2550 14 Dunggruben, f. 788 3 Asch- u. Müllgruben.
—	20 976	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Armee- Corps- Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Raum- inhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nutzinheiten						
						im Erde- geschoß	davon unter- kellert	Kellers begw. Sockeln	Erd- geschoßes nsw.	Drem- pels		Mau- werk	Boden	Arbeits- stätten	Pferdeställe	Schmiedehütten	Fahrwege bew. Geschoße	Scheune
						qm	qm	m	m	m								
	Art.-Schießplatz bei Falkenberg O.S. (Fortsetzung) B. Waldwärtler- Dienstgehöft	—	91 91	—	im K. wt. bk.  im D: ka. ria.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	a) Wohnhaus	—	—	—	Ers.d. Abhld. 	82,8	82,8	2,5	3,5	1,5	621,0	—	—	—	—	—	—	—
	b) Wirtschafts- gebäude	—	—	—	—	83,8	—	—	3,1	1,5	391,0	—	—	—	—	—	—	—
	c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	d) Banleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
15	Pferdest. f. d. Feld- Art.- Abth. in Schweidnitz	VI	89 90	entw. v. Ruhle von Liliensteru, ausgef. v. Abreuda (Breslau)	2 Standreihen, 1 Wasser- und 2 Boxställe.	522,6	—	0,8	4,98	0,8	3107,6	—	—	—	51	—	—	—
	a) Pferdestall	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	51	—	—	—
	b) Pflasterungen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
16	Hasaren-Stall in Rastatt	XIV	89 90	Gale (Bastatt)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	68	—	—	—
	a) Pferdestall (Anbau)	—	—	—	2 Standreihen.	624,6	—	0,15	5,0	0,86	3747,6	—	—	—	78	—	—	—
	b) Umbau des sog. Schloßbaues zu einem Pfer- destall (f. Zusammen- hänge mit a)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	10	—	—	—
	c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
17	Wagenhaus f. d. Depot-Verw. d. Art.-Präf.-Com. auf dem Schießplatz in Gummersdorf	G	91 92	Böhmer u. Zappe (Berlin III)		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	a) Wagenhaus	—	—	—	der Wagenschuppen hat 8 Achsen.	990,8	—	—	4,44	—	4263,2	—	—	—	—	—	64	—
	b) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
18	2ter Heergehör- Schuppen im Westend in Breslau	VI	89 90	entw. v. Ruhle von Liliensteru, ausgef. v. Abreuda (Breslau II)	rechteckiger Raum; 70,0 : 15,0 m i. L.	1137,7	—	—	3,94	—	4448,4	—	—	—	—	—	84	—
	a) Heergehör- schuppen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	84	—
	b) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	Train-Wagenhaus im Westend in Breslau	VI	88 90	entw. v. Ruhle von Liliensteru, ausgef. v. Abreuda (Breslau II)	im wesentl. wie Nr. 20a.	1563,8	—	—	3,6	2,35	10 887,2	—	—	—	—	—	100	4
	a) Wagenhaus	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	100	—
	a') Innere Ein- richtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	b) Abtrittgebäude	—	—	—	—	10,8	10,8	1,09	2,8	—	51,7	—	—	—	—	—	—	4
	c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

11					12							13							14	
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen	
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen		
Aus- füh- rung	qm	cbm	Nutz- einheit	im ganzen		für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn										
fl.	fl.	fl.	fl.	fl.		fl.	fl.	fl.	fl.	fl.										
12 000	12 277	—	—	—	763 (6,2%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	5 899	71,3	9,5	—	—	148	—	—	—	—	—	Beton	Ziegel	Robbau	Pappe	Balkend.	—	Holz	1 Dienstwohnung. (Scheune, Stall für 3 Kühe, Ziegen, Schweine u. Hühner.	
—	3 557	42,7	9,1	—	—	Kachelöfen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	2 068	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	763	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Pferdeställe.																				
12 000	37 568	—	—	736,6	3365 (9,5%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	34 992	67,0	11,3	686,1	3363	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Robbau	Holz- cement	Balkend. auf eis. Säul.	hochkant. Ziegel- pflaster	—	—	Mit dem alten Pferde- stall durch einen Gang verbunden.
—	2 576	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
16 000	47 818	—	—	703,2	2387 (5,0%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	44 095	70,8	11,8	760,3	2387	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Bruch- steine, D. Zie- gel	Robbau, Bruchst. baum- recht bearbeitet	Falz- ziegel	Balkend. auf eis. Säul.	Kopf- stein- pflaster	—	—	—
—	2 355	—	—	235,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	1 368	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Häuser.																				
1. Barten.																				
12 000	38 368	—	—	599,3	1735 (4,5%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
15 000	33 474	36,9	8,3	554,3	1735	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Robbau m. Ver- blend- steinen	Pappe	sichtb. Dach- verband	Granit- bruch- stein- pflaster	—	—	—
14 76	2 884	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
16 000	50 759	—	—	604,3	5334 (10,5%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	35 486	31,2	8,0	422,5	5334	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	15 273	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
2. Barten.																				
10 000	100 381	—	—	1003,8 (f. 1 Hahn)	7023 (7,0%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	70 834	45,3	7,0	708,3	6703	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Robbau	Pappe	—	E. hoch- kant. Ziegel- pflaster, D. Die- lung	—	—	—
—	1 794	—	—	—	—	—	246 eis. Reg.- Füllöfen	49,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	1 628	150,7	31,6	407,0	320	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Grubenabtritt mit Pisoir.
—	26 125	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—								

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10							
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armeekorps-Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beschrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Rauminhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nuteinheiten				
						im Erdgesch.	davon unterkellert	Kellern bezw. Sockeln	Erdgeschossw.	Drempels		Mens.	Bojen	Anschauen	Schneideger	Fahrwege, Laufwege etc.
20	Reserve-Wagenh. f. d. Train-Depot in Tempelhof bei Berlin	0	89 91	Böhm u. Böhrner (Berlin III)		rechts ebenfalls ka u. Treppenturm	—	—	—	—	—	—	—	—	—	180
	a) Wagenhaus Nr. I u. Nr. II aus.	—	—	—	—	—	2777,5	—	3,6	3,0	18333,3	—	—	—	—	180
	b) Abtrittsgebäude	—	—	—	jeder Wagenschuppen hat 13 Achsen.	15,1	—	1,45	2,1	—	53,6	—	—	—	—	—
	c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	d) Inaugewin und Nacharbeiten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
21	Fahrzeugschuppen in Freiburg i. Br.	XIV	89 89	Jungeblut (Freiburg i. Br.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	106
	a) Fahrzeugschuppen	—	—	—	rechteckiger Raum 60,0 : 15,0 m i. L.; auf jeder Seite ein Treppenturm.	1012,5	—	—	E=2,05 I=2,88	—	6026,2	—	—	—	—	100
	b) Aush. Pflaster	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
22	Art.-Wagenhaus im Westend in Breslau	VI	89 90	entw. v. Rühle von Lilienstern, ausgef. v. Ahrends (Breslau II)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	72
	a) Wagenhaus	—	—	—	im wesentlichen wie Nr. 20a.	1168,3	—	—	E=3,6 I=3,9	3,9 (4,4)	12506,7	—	—	—	—	72
	a') Innere Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	b) Abtrittsgebäude	—	—	—	—	10,8	10,8	1,50	2,88	—	52,6	—	—	—	—	—
	c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
23	Art.-Wagenhäuser in Straßburg i. E.	XV	89 90	entw. v. Boyer, ausgef. von Andersen (Straßburg i. E.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	250
	a) Wagenhaus Nr. VIII	—	—	—	im wesentlichen wie Nr. 20a.	1071,3	—	—	E=3,6 I=3,9	3,9	11248,7	—	—	—	—	140
	b) Wagenhaus Nr. IX	—	—	—	deagl.	1071,3	—	—	E=3,6 I=3,9	3,9	11248,7	—	—	—	—	140
24	Train-Depot in Karlsruhe	XIV	88 91	Jannasch (Karlsruhe I)	Lageplan siehe unten!	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	500
	a) Dienstwohngebäude Nr. I	—	—	—	 im K: wk, ab, K: s. d. Abbild., I=0,7.	334,5	263,8	2,8 (1,5)	E=3,9 I=3,8	1,8	3603,4	—	—	—	—	—
	b) Dienstwohngebäude Nr. II	—	—	—	 im K: wk. — E: s. d. Abbild. — I=2 w. mittleres u. 2 seitliche Treppenhäuser, 2 sch.	219,1	219,1	2,6	E=3,8 I=3,8	1,8	2410,1	—	—	—	—	—
	c) Wagenhaus Nr. I	—	—	—	—	2120,3	—	—	3,8	3,0	14418,9	—	—	—	—	136
	d) Wagenhaus Nr. II	—	—	—	wie vor.	2075,8	—	—	3,8	3,0	18195,4	—	—	—	—	176
	e) Wagenhaus Nr. III	—	—	—	im wesentlichen wie vor	2109,1	—	—	3,8	3,0	14053,9	—	—	—	—	190

11					12					13					14				
Kosten					Kostenbeträge für die					Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen				
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten		Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen
An- schlage	Aus- füh- rung	qm	cbm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn								
..								
170 600	173 127	—	—	961,8 (f. j. 1899)	7701	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(E. Bal- kend. auf eis. Träg. u. eis. Säul.	(E. hoch- kant. Klinker- pflaster, D. Die- lung	—	—
136 200	142 063	54,0	7,8	794,3	7701	—	—	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine Ziegel	Ziegel	Robbau u. Ver- blendst.	Holz- ce- ment	—	—	Granit frei- tragend	Wellblechschiebethore.
1 630	2 191	145,1	40,8	547,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Tonneneinrichtung, Pissoir.
29 850	25 504	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3336	f. 184 m Planken aus- zwischen eis. Pfosten, f. Einleitung u. Pfäst.,
2 900	2 468	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2400	f. Baumpflanzungen,
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	17850	f. Wasserleitungen,
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1548	f. d. Brunnen.
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	270	—
ohne Anschl.	57 000	—	—	537,3	4928 (8,4 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	56 300	55,8	9,3	531,1	4928	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	E. Bruch- steine, sonst Ziegel	Putzbau, Gosimse Sandst.	Falz- ziegel	Balkend. auf Un- ter- lagen u. Stielen	E. Kopf- stein- pflaster, sonst Dielung	Sandstein frei- tragend	Höhe der Treppen- thürme = 10,25 m.
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
149 000	149 889	—	—	3061,8 (f. j. 1899)	9501	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	104 876	89,7	8,8	1456,9	9501	239	48,3	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Robbau	Holz- ce- ment	Tropfen- gedr. gew., sonst Balken- decken auf eis. Träg. u. eis. Säul.	E. Kopf- stein- pflaster, sonst Dielung	Sandstein auf eis. Trägern	—
—	12 448	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	2 416	224,8	45,9	604,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Grubenabtritt mit Pissoir.
—	80 149	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6938	f. Umwicklungen,
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	19677	f. Plasterungen,
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3139	f. Be- u. Entwässerung,
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	395	f. Gelände-Aufbühung.
173 900	165 254	—	—	590,2	10281 (6,3 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
86 900	82 822	77,8	7,8	591,8	5140	58	—	—	—	—	—	Beton, darüber Bruchst.	Ziegel	Putzbau	Holz- ce- ment	—	—	—	—
86 900	82 432	76,8	7,8	588,8	5141	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Depeln.	569 550	524 913	—	937,8 (f. j. 1899)	27991 (5,3 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
49 000	42 451	126,9	11,8	—	—	1560	135,3	—	—	—	—	186	31,6	—	—	—	—	—	Das Grundstück ist an d. städt. Wasserlei- tung u. Canalisation angeschlossen.
35 000	29 256	133,8	12,1	—	—	804	183,6	—	—	—	—	123	24,6	—	—	—	—	—	Wohnungen für 1 Zahl- meister - Aspiranten, 1 Schreiber und 2 Schirmmeister.
102 000	90 036	42,8	6,8	662,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
132 600	120 072	44,8	6,8	682,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
101 500	94 463	43,0	6,8	684,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—			

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10							
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Armee- Corps- Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des		Raum- inhalt cubm	Anzahl und Bezeichnung der Nutzenheiten					
						im Erd- ge- schos- se qm	davon unter- kellert qm	Kellers berw. Sockeln m	Er- d- geschos- se usw. m		Dren- pels m	Mann	Betten	Arrestanten	Pferdeställe	Schneidefeuer- Fahrzeuge usw. Geschütze
	Train-Depot in Karlsruhe (Fortsetzung) f) Wagenhaus Nr. IV	—	—	—	2 sch. 2 seitliche Treppenhäuser.	1676,4	—	—	3,8	3,0	11399,5	—	—	—	—	112
	g) Abtrittgebäude	—	—	—		12,8	12,8	2,8	3,2	—	70,4	—	—	—	—	—
	h) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	i) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	Erweiterung des Garnison- Lazareths in Dienze	XVI	91 92	{ entw. v. Andersen, ausgef. v. von Fissenro (Meis)		—	—	—	—	—	—	—	29	—	—	—
	a) Baracke Nr. III	—	—	—	—	365,9	—	0,5	4,86	—	1957,9	—	29	—	—	—
	b) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	desgl. in Hagenau	XV	87 88	{ Rühle von Lichtenstein (Straßburg i. E.)		503,1	—	0,5	5,0	—	2767,1	—	35	—	—	—
	a) Baracke	—	—	—	—	1 — 60.	—	—	—	—	—	—	35	—	—	—
	b) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	Garnison- Lazareth in Saarburg	XV	86 87	Börsenell (Saar- gemünd)		325,6	325,6	3,4	{ E = 4,0 I = 4,35 II = 4,25	(3,0)	6081,9	—	106	—	—	—
	a) Krankenblock Nr. I	—	—	—	im K: tk, s, apk, r, d, E: siehe die Abbildung. I = 5 kr. ba. ab. — II = 5 kr. ab.	—	—	—	—	—	—	—	34	—	—	—
	b) Krankenblock Nr. II	—	—	—		630,2	408,4	3,4 (1,25)	{ E = 4,25 I = 4,25 (1,25)	2,76	8761,9	—	52	—	—	—
	c) Absonderungs- Baracke	—	—	—	im K: w, mtr. — E: siehe d. Abbild., I = Tobzelle, I = 7 kr, tk, lg, ba, ab.	346,1	17,4	2,44 (0,1)	5,1	—	2037,7	—	20	—	—	—
	d) Wasch- und Leichenhaus	—	—	—		127,8	—	0,4	4,5 (4,94)	0,86 (0,96)	728,4	—	—	—	—	—
	e) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	f) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—


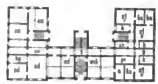




11					12							13							14	
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen	
nach d.		für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gaslei- tung		Wasser- lei- tung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen		
An- lage	Aus- füh- rung	qm	cbm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn									
..	
8 000	68 861	41,1	6,0	614,8	—	—	—	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	E. Sand- bruch- steine, D. u. Innen- Ziegel Sand- bruch- steine	E. ham- merrecht beacht. Bruch- steine, D. Zie- gelroh- bau, Gessma Werkt. Rohbau	Holz- cement	Tropen- geh., sonst Balken- decken auf eis. Trag. u. eis. Stül.	E. Kopf- stein- pflaster, sonst Dielen	Sandstein auf Wangen- mauern	—	
1750	2 259	176,5	32,1	753,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Gusseiserne Kothbehälter für pneumatische Entleerung.	
50 300	49 524	—	—	—	—	—	—	—	—	3433	—	—	—	—	—	—	—	—	13 451 „ f. Umwehungen,	
20 000	27 991	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6 469 „ f. Entwässerung,	
																			3 433 „ f. Wasserleitung,	
																			8 345 „ f. Einklebung,	
																			12 931 „ f. Plasterung,	
																			1 491 „ f. Gartenanlagen,	
																			3 117 „ f. 1 Fachwerkschuppen,	
																			287 „ f. Asch- u. Müllgrube.	
V. Lazareth.																				
30 000	34 636	—	—	1190,9 (f. 112 m ² 3,5%)	1138	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Flur u. w. Saarg. Platten, sonst eichene Kiefern	—	—
—	29 524	80,7	15,1	1018,1	1138	1076 eis. Ofen	88,3	—	—	—	—	Beton u. Bruch- steine	Ziegel	Putz- bau	Doppel- pappdach	Sparren geschalt u. geputzt	—	—	—	
—	5 012	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2601 „ f. Entwässerung, 2061 „ f. Plasterung.	
30 000	36 625	—	—	1040,4 (f. 112 m ² 3,2%)	1180	—	—	—	—	733	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
30 699	34 134	67,8	12,3	975,8	1180	1798 eis. Reg.- Fülllöfen	111,7	—	—	67	19,4	Sand- bruch- steine	Ziegel	Rohbau mit Ver- blend- steinen	1144-1. pappdach	wie vor, bezw. Balkend.	wie vor	—	Abtritte mit Tonnen- einklebung.	
1 301	2 491	—	—	—	—	—	—	—	—	636	—	—	—	—	—	—	—	—	1341 „ f. d. Entwässerung (132 in Thonrohr), 636 „ f. die Wasserleitung außerhalb des Geh., 514 „ f. Gartenanlagen.	
30 500	362 650	—	—	3421,8 (f. 112 m ² 10,5%)	38845	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
37 000	90 639	278,0	14,9	2665,9	—	2787	140,1	—	—	—	—	Beton, Koller- mauern Bruch- steine	Ziegel	Rohbau mit Ver- blend- Stein u. Gessma Sandst.	Holz- cement	K. u. Tropen- geh., gew., sonst Balkend.	K. u. Abtritte Saarg. Platten, sonst eichene Kiefern	Sandstein mit Eichen- holz- Belag	Wohnung f. den Laza- reth-Inspector. Abtritte mit Tonnen- einklebung.	
112 000	116 284	184,5	13,3	2236,2	—	2320	84,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnungen f. 1 Arzt u. d. Portner. Abtritte mit Tonnen- einklebung.	
32 000	28 620	82,7	14,0	1431,0	—	1117 eis. Reg.- Fülllöfen	108,8	—	—	—	—	Beton, darüber Bruch- steine	—	—	—	—	K. gew., sonst Balkend. in bezw. Sparren geschalt u. geputzt	Eichen- riemen in Asphalt	—	Für die Abtritte gusseiserne Kothtrommel f. pneumatische Ent- leerung.
—	13 382	104,7	18,4	—	—	70	128,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Balken- decken	Saarg. Platten	—	
24 860	74 910	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1 002 „ f. Asch- u. Müllgruben, 2 285 „ f. Plasterung, 9 422 „ f. Gartenanlagen, 9 601 „ f. Be- und Entwässerung, 14 800 „ f. Einklebung und Befestigung, 4 850 „ f. die Umwehrungsmauer, 7 485 „ f. den Plankenzaun, 25 375 „ f. Verschiedenes.	
—	38 845	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	






1	2	3	4	5	6	7	8	9	10									
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armeekorps-Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubezirks und des Baukreises	Grundriss selbst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des		Rauminhalt cbm	Anzahl und Bezeichnung der Nutzinheiten							
						im Erdgeschosse qm	davon unterkellert qm	Kellernutzung m	Erdgeschoss u. w. m		Drempelpol m	Mann	Betten	Arbeitsstellen	Pferdestände	Schneidbänke	Fährtengebohr. Oeseiten	Stühle
28	Hilfskaserne in Kronenberg bei Straßburg i. E.	XV	89 91	entw. v. Bahle v. Liliensborn, ausgef. v. Bejer (Straßburg i. E.)	Lageplan siehe unten!	1643,2	—	0,5	4,94	—	9049,4	—	200	—	—	—	—	(2)
a)	Baracke Nr. I, IV und V zusammen	—	—	—		1643,2	—	0,5	4,94	—	9049,4	—	120	—	—	—	—	(12)
b)	Baracke Nr. II u. III zusammen	—	—	—		968,2	—	0,5	4,94	—	5207,8	—	80	—	—	—	—	(8)
c)	Verwaltungsgebäude	—	—	—		303,0	261,4	3,9 (1,4)	E = 3,75 I = 3,75 (II = 3,5) (3,0)	1,0 (3,0)	4166,1	—	—	—	—	—	—	—
d)	Waschhaus	—	—	—		166,8	—	0,5	3,8	2,30	1075,3	—	—	—	—	—	—	—
e)	Leichenhaus	—	—	—		40,5	—	0,5	3,65	—	160,0	—	—	—	—	—	—	—
f)	Kohlenschuppen	—	—	—		77,9	—	—	3,1	—	241,6	—	—	—	—	—	—	—
g)	Telephonanlage	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
h)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
i)	Baulösung	—	—	—		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	Montirungs-Kammergeb. bei Cas. Nr. VI in Neisse	VI	91 91	Kahnstedt (Neisse)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
a)	das Gebäude	—	—	—		897,0	—	0,35	E = 3,8 I = 3,8 (1 = 3,8) (2,68)	3,35 (2,68)	4285,7	—	—	—	—	—	—	—
b)	Pflanzung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
30	Kammergeb. bei Stargard i. Posen	II	91 92	Altzeit u. Köhne (Stettin II)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
a)	das Gebäude	—	—	—		578,4	—	—	E = 4,0 I = 3,5	3,46	6345,0	—	—	—	—	—	—	29
b)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
31	Erweiterung d. Corps-Reserve-Werkstatt in Posen	V	88 89	entworf. v. Schneider, ausgef. v. Bode (Posen II)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
a)	Lagerhaus	—	—	—		593,9	—	0,44	E = 3,8 I = 3,8	(2,5)	5377,7	—	—	—	—	—	—	—
b)	Abtrittsgebäude	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3
c)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

VI. Gewerbliche

A. Werkstätten-

11					12							13							14	
Kosten					Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen	
nach d.		für 1			Rau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichteu	Dächer	Decken	Fuß- böden	Treppen		
Ar- beits- lohn	Aus- fuhr- ung	qm	ebn	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 ebn	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn									
12 102	354 782	—	—	1773,9 (f. 1 Bat 9,4%)	33 489	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Die Wasserversorgung erfolgt aus einem Brunnen d. ein Pump- werk, welches durch einen Heißluftmotor betrieben wird.	
12 102	112 548	67,7	12,4	937,5	—	4768	100,1	—	—	2463	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Doppel- pappsch	(Balken- decken, bezw. Sparren gesch. u. geputzt)	—	—	Abtritte m. Tonnen- einrichtung.	
6 393	63 039	65,1	12,6	788,0	—	3221	106,0	—	—	870	—	—	—	—	—	—	—	—	Wie vor.	
4 500	54 406	179,6	13,6	—	—	758	77,0	—	—	240	80,0	Beton, dar- über Bruch- steine	—	Robbau, Sockel u. Gesimse Sandstein	Holz- cement	K. z. Th. u. Trepp- penh. holz- gew., sonst Balkend.	—	—	Werk- stein mit Eichen- holz- belag auf eis. Trägern	desgl.
2 077	19 105	114,5	17,6	—	—	—	—	—	—	56	50,0	—	—	—	Doppel- pappsch	Balken- decken	Saarg. Platten	Holz	—	
3 200	2 831	69,9	17,7	—	—	44	58,7	—	—	—	—	Bruch- steine	—	—	(Holz- cement)	(sichtb. Dach- verband)	—	—	—	
3 306	3 211	41,7	13,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Doppel- pappsch	—	Stein- pflaster	—	—	
2 000	991	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
31 268	65 162	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	13 442 m f. 568 m Planken- zaub.	
31 434	33 489	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4 162 f. Traufpflaster, 7 452 f. 1863 qm Pflaster d. Zufahrtstraßen, 4 386 f. 2883 qm Bekie- zung, 999 f. 2 Asch- u. Müll- graben, 31 780 f. Be- u. Entwässer., 2 941 f. Gartenanlagen.	
Anlagen.																				
auf Kammer-Gebäude.																				
4 000	31 147	—	—	—	1581 (6,8%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	30 739	79,4	7,2	—	1581	—	—	—	—	—	—	Granit- bruch- steine	Ziegel	Robbau	Holz- cement	Balken- decken	Dielen	Granit zwischen Wangen- mauern	—	
—	408	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
4 000	68 265	—	—	—	4818 (7,8%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Entwässerung nach d. fiscal. Canal d. Ca- serne Nr. III.	
6 013	55 820	96,5	8,8	—	4818	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Robbau u. Ver- blendst.	Holz- cement	(Trepp- endur gew., sonst Balken- decken auf eis. Trägern u. eis. Saulen)	Fahr- z. Schuppen Cement- beton, sonst Dielen	Granit zwischen Wangen- mauern	3054 m f. 209 m Plan- kenzaub., 1937 m f. 1 Brunnen (32 m), 2651 m f. Einebauung u. Bekiesung, 3961 m f. Pflasterung, 923 m f. Entwässer., 296 m f. Gartenan- lagen usw.	
17 787	12 568	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
4 500	79 692	—	—	—	6673 (8,4%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
56 900	39 481	100,1	11,1	—	6673	180	48,3	—	—	—	—	Granit- bruch- steine	Ziegel	Robbau u. Ver- blendst.	Holz- cement	Trepp- penh. u. Flur gew., sonst Balkend. auf eis. Trägern u. eis. Saulen	Flur l. E. Thür- fließen, sonst Dielen	Granit zwischen Wangen- mauern	6638 m f. 334 m Plan- kenzaub. mit eis. Stützen, 7351 m f. 1710 qm Pflaster, 591 m f. 2 Asch- und Müllgraben, 1722 m f. Entwässer., 1165 m f. Verschied.	
2 600	2 754	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
21 290	17 457	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11							
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armee-Corps-Bereichs	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Bankreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Rauminhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten	Kosten				
						im Erd-geschoß	davon unter-kellert	Kellers bezw. Sockeln	Erd-geschosses usw.	Drempels			nach d.		für 1		
						qm	qm	m	m	m	ebm		Anschläge	Ausführung	qm	ebm	Nutz-einheiten
32	Corps-Werkstatt im Westend in Breslau	VI	88 90	entw. v. Rühle von Lilienstern, ausgef. v. Ahrends (Breslau II)	—	—	—	—	—	—	—	103 000	108 425	—	—	—	
a) das Gebäude	—	—	—		620,2	195,4	3,0 (1,1)	E=4,08 (I=4,08)	3,1	7918,2	—	—	84 130	135,6	10,6	—	
a*) Maschinelle Anlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2 851	—	—	—	
b) Pflasterarbeiten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	16 447	—	—	—	
Wohn- u. Handwerker- nebst Mont.-Kammer-Geb. auf dem Bürgerweiden in Breslau	—	VI	80 92	entw. v. Ahrends, ausgef. v. Kokohl (Breslau II)	—	—	—	—	—	—	—	325 500	320 866	—	—	—	
a) Wohn- und Handwerker-Gebäude	—	—	—		764,3	764,3	3,1	E=3,8 I=3,8 II=3,8 (1,08)	2,8 (1,06)	12675,6	—	172 000	165 462	216,8	13,1	—	
	—	—	—	im K: 5 ba, 5 al, 3 wk, 2 r; E: siehe die Abbildung; I = gw, gh (2), iw, 2 nw, II = 4 m, cw, 3 uw und Provincial-Bibliothek.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
b) Kammergebäude	—	—	—		672,2	672,2	3,0	E=3,8 I=3,8 (II=3,8) (2,8)	4,0	10474,7	—	108 500	107 784	160,8	10,8	—	
	—	—	—	K = br für die Truppen und die Garnison-Verwaltung; E: siehe die Abbildung; I = wm 2 = gg der Garnison-Verwaltung; I = ka für die Garnison-Verwalt., das Train-Bat. u. d. Artillerie-Rgt. II = ka für das Train-Bat.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	11 959	12 171	—	—	
d) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	33 041	35 449	—	—	
34	Garnison-Waschanstalt in Bromberg	II	88 89	entw. v. Pulbinski, ausgef. v. Koch (Bromberg)	E: siehe die Abbildung, I und D = tr.	—	—	—	—	—	—	108 902	108 314	—	—	B. Wasch	
a) Waschhaus	—	—	—		333,7	—	0,8	E=3,8 (I=2,8)	2,8	3337,0	—	65 341	45 323	135,8	13,6	—	
a*) Maschinelle Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	9 361	—	—	—	
b) Beamtenwohnhaus	—	—	—		176,2	176,2	3,0	E=3,8 (I=3,8)	1,67 (0,8)	1925,6	—	26 000	21 744	123,4	11,8	—	
c) Brennmat-Schuppen	—	—	—	—	E: siehe die Abbildung, I = iw.	37,8	—	—	3,28	—	123,2	—	1 874	1 870	52,8	16,0	
d) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	15 087	16 723	—	—	
e) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	8 193	—	—	—	
35	Garnison-Waschanstalt in Straßburg i. E.	XV	85 86	Rühle von Lilienstern (Straßburg i. E.)	—	—	—	—	—	—	—	381 457	350 859	—	—	—	
a) Waschhaus	—	—	—		1150,7	—	0,7	E=5,1 (I=3,8)	3,0 (1,48)	10400,6	—	128 000	106 374	92,4	10,2	—	
a*) Tiefer Grundmauern	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4 161	—	—	—	
a*) Maschinelle Einrichtung einschl. der Dampfkessel	—	—	—	—	E: siehe die Abbildung, I = Kochraum, 2 = Werkstatt des Maschinenst., bzw. D = 2 al, tr.	—	—	—	—	—	—	—	68 762	69 577	—	—	
a*) Utensilien	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4 797	4 637	—	—	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11							
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Nummer des Armeekorps Bezirks	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Rauminhalt	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten	Kosten				
						im Erd-geschoß qm	davon unter-kellert qm	Kellern bezw. Sockeln m	Erd-geschoß usw. m	Drem-pels m			nach d.		für 1		
													An-schläge	Aus-führung	qm	cbm	Nutz-einheit
						qm	qm	m	m	m	cbm						
	Garnison-Wachanstalt in Straßburg i. E. (Fortsetzung)	—	—	—		491,2	—	0,36	E = 3,8 I = 3,8 II = 3,8	2,7	7348,4	—	77 000	62 087	127,6	8,5	—
	b) Künstliche Gründung (Beton, Pfeiler u. Bögen)	—	—	—	E: siehe die Abbildung, I, II u. D = E.	—	—	—	—	—	—	—	—	6 058	—	—	—
	c) Dienstwohngebäude	—	—	—	 im K: w.k., E: siehe d. Abbild., I = iw.	136,8	136,8	3,0	E = 3,5 I = 3,5	1,6	1559,5	—	30 500	26 489	193,6	17,0	—
	d) Holz- und Kohlenschuppen	—	—	—	—	163,2	—	0,8	4,0	—	750,7	—	8 100	6 565	40,2	8,7	—
	e) Abtrittsgebäude	—	—	—	—	19,7	19,7	2,12	3,0	—	100,9	4 (Fluss)	2 830	2 538	128,6	25,2	634,5
	f) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	33 468	31 917	—	—	—
	g) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	28 000	29 356	—	—	—
36	Garnison-Bäckerei Bromberg	II	86 87	Dublanaki u. Koch (Bromberg)	—	504,4	383,4	2,8 (1,1)	E = 4,7 (4,0) I = 3,77	(1,75)	4736,2	—	122 770	118 671	—	—	—
	a) das Gebäude	—	—	—		—	—	—	—	—	—	—	—	68 499	135,8	14,5	—
	a') Künstliche Gründung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1 962	—	—	—
	a'') Backöfen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	8 308	—	—	—
	a''') Maschinelle Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	17 093	—	—	—
	b) Nebenanlagen	—	—	—	E: siehe die Abbildung, I = w für den Backmeister, st für 10 Bäcker und v.f.	—	—	—	—	—	—	—	—	22 800	—	—	—
37	Rauh-Forage-Magazin am Kehler Thor in Straßburg i. E.	XV	90 91	Andersen (Straßburg i. E.)	—	1119,5	—	—	7,0	—	7836,5	6400 (ohne Bauleitung)	30 802	31 687 rund	—	—	—
	a) Magazin	—	—	—	2 Abtheilungen mit je 1 Durchfahrt.	—	—	—	—	—	—	—	27 700	26 436	23,6	3,4	4,1
	b) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3 102	5 251	—	—	—
38	degl. auf der Weideninsel bei Metz	XV (XVI)	87 87	Stolterfoth (Metz)	—	2272,3	—	—	8,26	—	18769,2	15000 (ohne Bauleitung)	82 000	79 917	—	—	—
	a) Magazin	—	—	—	3 Abtheilungen mit je 2 Einfahrten.	—	—	—	—	—	—	—	—	72 789	32,0	3,9	4,9
	b) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	7 128	—	—	—
39	Körner-Magazin in Colmar i. E.	XIV	91 91	Kalkhof (Mülhausen i. E.)	—	230,0	—	0,46	E = 2,5 I = 2,5 II = 2,5	2,5	2610,5	700 (ohne Bauleitung)	34 000	33 601	—	—	—
	a) Magazin	—	—	—		—	—	—	—	—	—	—	—	33 366	145,6	12,8	4,7
	b) Pflasterung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	232	—	—	—
	Magazin-Gehöft in Tempelhof	0	88 92	Böhm u. Kneiser (Berlin)	E: siehe die Abbildung, I, II u. D = E.	—	—	—	—	—	—	100000 (ohne Bauleitung)	1561725	1450086	—	—	—
40	Beamtenwohnhaus	—	—	—	Lageplan siehe unten!	239,8	239,8	2,6	E = 3,3 I = 3,3 II = 3,37	1,57 (2,5)	3304,6	—	48 000	51 169	213,4	15,5	—
		—	—	—	 I = 2 w (Oberaufseher und Aufseher), II = w (Assistent).	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11							
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Num- mer des Arme- Corps- Be- zirkes	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen des			Raum- inhalt der Nutz- ein- heiten	Anzahl und Be- zeich- nung der Nutz- ein- heiten	Kosten				
						im Er- ge- schloß	davon unter- kellert	Kellers bezw. Sockels	Er- d- geschoßes usw.	Drem- pels			nach d.		für 1		
													An- schlag	Aus- füh- rung	qm	cbm	Nutz- einheit
						qm	qm	m	m	m	cbm		fl.	fl.	fl.	fl.	fl.
	Magazin - Gehöft in Tempelhof (Fortsetzung) b) Hafenspeicher	—	—	—	E = 2 sp mit je 1 seitl. Treppenturm u. Aufzug, I, II, III, IV u. D = E.	2480,5	85,7	3,04 (1,2)	E = 3,3 I = 2,9 II = 2,9 III = 2,9 IV = 2,9	4,0	50627,5	13200 (qm Boden- fläche)	514 000	478 541	192,9	9,8	36,3
	b) Maschinelle Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	73 887	—	—	—
	c) 2 Anbauten f. die Gaskraft- maschinen zus.	—	—	—	—	62,7	62,7	3,0	—	—	188,1	—	6 490	5 434	86,7	28,9	—
	d) Nordscheune	—	—	—	7 Abteilungen mit je 1 Durchfahrt.	4063,0	—	—	7,0	—	28455,0	23000 (den Boden- raum)	162 673	130 436	32,1	4,6	5,7
	e) Ostscheune	—	—	—	6 Abteilungen mit je 1 Durchfahrt	3583,7	—	—	7,0	—	25085,0	20000 neu err.	116 184	112 285	31,5	4,5	5,6
	f) Südscheune	—	—	—	7 Abteilungen mit je 1 Durchfahrt	4005,0	—	—	7,0	—	28455,0	23000 neu err.	152 143	123 096	30,3	4,3	5,4
	g) Hilfsmagazin	—	—	—	—	367,5	104,7	2,6	3,7 (3,5)	—	1580,6	—	14 300	12 887	35,0	8,2	—
	h) Wellblech- schuppen	—	—	—	—	300,0	—	—	4,5	—	1350,0	—	—	10 941	36,5	8,1	—
	i) 2 Abtrittsge- bäude zusammen	—	—	—	—	36,6	—	—	2,81	—	102,8	8 (Boden- fläche)	1 650	3 503	95,7	34,1	43,5
	k) Eisenbahn- anlage	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	145 000	131 270	—	—	—
	l) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	285 220	237 147	—	—	—
	m) Insgemein	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	61 478	24 923	—	—	—
	n) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	54 587	54 587	—	—	—
	Erweiterungsbau des Dienstgeb. des Kriegs- ministeriums in Berlin (Wilhelmstraße Nr. 82—85)	—	88 91	—	entw. im Kr.-M., ausgef. v. la Pierre u. Vetter (Berlin I)	1738,5	830,0	2,1	E' = 3,0 E' = 4,0 I = 4,0 II = 3,0 III = 3,0	2,5	39476,5	—	685 750	679 769	390,0	17,2	—
	Wörterhaus im Garten des Kriegs- ministeriums in Berlin (Prinz-Albrecht- Straße)	—	90 91	—	la Pierre (Berlin I)	77,5	27,5	2,5 (1,5)	3,5	0,1	479,4	—	ohne An- schlag	16 488	238,6	38,6	—
	Gartenmauern ebendasselbst	—	90 91	—	—	237,7 (qm)	—	0,8	2,02 (3,05)	—	—	—	—	30 975	168,2 (f. 1 m)	—	—

VIII. Bauten des

E' (Sockelgeschloß) = 9 w., pf., web.,
av (12), bi (4), ka, k, wk, 2 ab,
E'': siehe die Abbildung,
I = st., 2 ab und Bureauräume,
II = Bureauräume und 2 ab,
III = II.

12							13							14
Kostenbeträge für die							Baustoffe und Herstellungsart der							Bemerkungen
Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasserleitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fußböden	Treppen	
	im ganzen	für 100 qm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn								
„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„
—	—	—	—	—	2100	—	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Robbau mit Verblend- steinen	Holz- cement	Balken- decken	E. Asphalt- estrich, sonst Dübelung	Granit auf Wagen- mauern	100 000 Ctr. Hafer. Rieseleinrichtung. 2 hydraulische Aufzüge.
—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	Asphalt	Gewölbe	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	Holz- cement	sichtb. Dachverb.	Bansen Beton, Durch- fahrten Kopf- pflaster	—	31 000 Ctr. Raufbourage.
—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	„	„	hochkant. Klinker- pflaster	—	28 000 Ctr. Raufbourage.
—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	„	„	Bansen Beton, Durch- fahrten Kopf- pflaster	—	31 000 Ctr. Raufbourage.
—	—	—	—	—	—	—	„	„	Robbau	Pappe	„	Kopfstein- pflaster	—	—
—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Wellblech			hochkant. Klinker- pflaster	—	—	—
—	—	—	—	—	915	114,4	„	Ziegel	Robbau	Pappe	sichtb. Dachverb.	—	—	Wasserspülung.
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	37 699 „ f. 685 m Umwehrungsmauer, 19 144 „ f. Einbauung, 121 062 „ f. Pflasterung und Befestigung, 13 291 „ f. provisorische Straßen, 4 069 „ f. 3 Brunnen (37 m) mit Pumpen, 30 749 „ f. die Entwässerung, 6 027 „ f. Gas- und Wasserleitung außerhalb der Geb., 5 106 „ f. Verschiedenes.	—	—
—	—	—	1264	—	4763	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Kriegsministeriums.														
64 883 (B. d. A.)	23533 Kachelöfen	163,4	4293	38,6	7224	95,1	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Putzban, die inneren Höfe Robbau mit Verblend- steinen	Holz- cement	K. Trepp- penh., Flure z. Th., Bibliothek, Archiv usw. gewölbt, sonst Balken- decken	—	Eisen bezw. Sandstein mit Eichen- holz- belag	Außerdem sind für Änderungen und Umbauten im alten Dienstgebäude noch 44 894 „ und für Nebenanlagen noch 24 833 „ gezahlt worden.
338 (B. d. A.)	220 Kachelöfen	163,0	48,6	48,6	351	175,5	„	„	Robbau mit Verblend- steinen, Archit- tekt.-Th. Sandstein	Falzziegel	Balken- decken	—	Holz	Außerdem sind noch 577 „ für Neben- anlagen gezahlt worden.
—	—	—	64	32,0	—	—	„	„	mit 0,77 m hohem eem. Gitter bekrönt, sonst Bauart wie vor	—	—	—	—	Schmiedeeiserne Thore.

Ausführungskosten der in vorstehenden Tabellen mitgetheilten Garnisonbauten auf 1 qm bebauter Grundfläche
als Einheit bezogen. *)

Gebäude-Gattung	Kosten für 1 qm in Mark, rund:																												Anzahl der Bauten im ganzen	Gesamter Durchschnittspreis** für 1 qm	
	20	30	40	50	60	70	80	90	100	110	120	130	140	150	160	170	180	190	200	210	220	230	240	250	260	270	280	290			300
Anzahl der Bauten:																															
1) Casernen (massiv):								3																					3	66,8	
a) zweigeschossig (Baracken)																													5	116,7	
b) zwei-, theilweise dreigeschossig																													11	180,1	
c) drei-, theilweise viergeschossig																													1	198,1	
d) viergeschossig																													5	112,7	
2) Caserne (Fachwerk, zweigeschossig)										1	2	1	1																		
3) Dienst- und Dienstwohngebäude (massiv):																															
a) eingeschossig								1																					2		
b) ein-, theilweise zweigeschossig												1																	1	129,3	
c) zweigeschossig												2			1	2	1												7	155,7	
d) zwei-, theilweise dreigeschossig																													1	213,4	
e) dreigeschossig																	1												4	206,4	
4) Dienstwohngebäude (Fachwerk, zweigeschossig)																													1	129,3	
5) Erweit. d. Dienstgebäudes f. d. Kriegsminst. (fünfgeschossig)																														1	390,9
6) Offizierskasernen (massiv):																															
a) ein-, theilweise zweigeschossig																	1												1	177,6	
b) zweigeschossig																													1	231,7	
7) Offizierskasernen (Fachwerk, eingeschossig)																													1	94,7	
8) Werkstätten- und Kammergebäude (massiv):																															
a) zweigeschossig										1		2																	4	102,9	
b) theilweise dreigeschossig															1														1	180,3	
c) dreigeschossig																													1	127,6	
9) Wirtschaftsgebäude (massiv, eingeschossig)																														9	90,7
10) Wirtschaftsgebäude (Fachwerk, eingeschossig)																													4	76,9	
11) Pferdeställe (massiv)																													5	62,9	
12) Pferdeställe (Fachwerk)																													10	53,1	
13) Krankenställe (massiv)																													1	67,6	
14) Krankenställe (Fachwerk)																													2	53,9	
15) Exercierhäuser und Reitbahnen (massiv)																													5	38,9	
16) Reitbahnen (Fachwerk)																													1	23,4	
17) Arrestgebäude (massiv, ein-, theilw. zweigeschossig)																													1	164,5	
18) Wachgebäude (massiv)																													1	108,1	
19) Büchsenmachereien (massiv)										1	1	1	1	1														4	82,4		
20) Schmieden u. Waffenmeisterwerkstätten (massiv)										1																		2	56,5		
21) Schmieden und Waffenmeisterwerkstätten (Fachwerk)																													2	36,7	
22) Fahrzeug- und Geschützschuppen (massiv):																															
a) eingeschossig										1	1																		2	34,1	
b) zweigeschossig											4	1																	9	47,7	
c) dreigeschossig																													3	51,3	
d) mit Pferdestall																													3	49,7	
23) Geschützschuppen (Fachwerk, eingeschossig)										1	1																		1	23,3	
24) Krankenläufer (massiv):																															
a) zweigeschossig																													1	184,5	
b) dreigeschossig																													1	279,9	
25) Krankenzellen (massiv, eingeschossig)																													8	70,6	
26) Verwaltungsgebäude (massiv, zwei-, theilw. dreigeschossig)																													1	179,9	
27) Wasch- und Leichenhäuser (massiv)																													2	109,6	
28) Waschanstalten (massiv):																															
a) ein-, theilweise zweigeschossig																													1	92,4	
b) zweigeschossig																													1	135,9	
29) Backereien (massiv, ein-, theilw. zweigeschossig)																													1	135,9	
30) Rauh-Forrage-Magazine (massiv)																													4	31,1	
31) Rauh-Forrage-Magazine (Fachwerk)																													4	23,6	
32) Hulsmagazine (massiv, eingeschossig)																													1	35,9	
33) Körner-Magazine (massiv):																															
a) dringeschossig																													1	145,6	
b) fünfgeschossig																													1	145,6	
34) Abtrittsgebäude (massiv)																													32	141,9	
35) Abtrittsgebäude (Fachwerk)																													4	121,6	
36) Wellblech-Schuppen																													1	36,9	
37) Brückenmaterial-Schuppen (Fachwerk)																													1	21,6	
38) Depot-Schuppen nebst Schmiede (theilw. Fachwerk, theilw. massiv)																													1	30,9	
ZUSAMMEN															177	—															

*) Zur Vergleichung nicht geeignete Bauten haben in dieser Tabelle keine Aufnahme gefunden.

**) Einzelne ausnahmsweise hohe Einheitspreise sind bei Ermittlung der Durchschnittspreise nicht in Betracht gezogen worden. Die betreffenden Bauteile sind in der vorliegenden Tabelle in Klammern gesetzt.

Ausführungskosten der in vorstehenden Tabellen mitgetheilten Garnisonbauten auf 1 cbm Gebäudeinhalts
als Einheit bezogen. *)

[illegible]

*) Zur Vergleichung nicht geeignete Bauten haben in dieser Tabelle keine Aufnahme gefunden.

**) Einzelne ausnahmeweise hohe Einheitspreise sind bei Ermittlung der Durchschnittspreise nicht in Betracht gezogen worden. Die betreffenden Bauten sind in der vorliegenden Tabelle in Klammern gesetzt.

Statistische Nachweisungen,

betreffend die in dem Jahre 1892 vollendeten Hochbauten der preussischen Staats-Eisenbahnverwaltung.

(Bearbeitet im Auftrage des Herrn Ministers der öffentlichen Arbeiten.)

Die vorliegenden statistischen Nachweisungen umfassen die in dem Jahre 1892 vollendeten Hochbauten der Eisenbahnverwaltung, zu denen indessen noch einige ältere Bauten treten, welche in der bereits veröffentlichten, einen Zeitraum von 10 Jahren umfassenden Statistik eine Berücksichtigung nicht gefunden haben. Die Bearbeitung ist in ausführlicher Form unter Beigabe von Grundrissen erfolgt.










Es sind hier zum ersten Male die Vorschriften des Rund-erlasses vom 25. Mai 1894 zur Anwendung gekommen, nach denen der Rauminhalt der Gebäude durch Multiplication der bebauten Grundfläche mit der Höhe von der Oberkante des Fundaments bis zur Oberkante des Hauptgesimses zu ermitteln war, wobei unter der Oberkante des Fundaments sowohl bei unterkellerten, als auch bei nicht unterkellerten Baulichkeiten in der Regel die Oberkante des untersten Banketts zu verstehen ist. Dadurch ist eine Aenderung in der Eintheilung der Tabelle insofern notwendig geworden, als noch eine Spalte (Nr. 8) eingeschoben werden mußte, in welcher die der Berechnung des Rauminhalts zu Grunde gelegte Gesamthöhe angegeben ist.

Da nur bei wenigen Bauten dieselbe Gesamthöhe für das ganze Gebäude maßgebend ist, so sind in den Fällen, in denen sich für einzelne Gebäudetheile die Höhe ändert, die bezüglichen Angaben in Schrägdruck unter den Hauptzahlen mitgetheilt. Es ist ferner für diejenigen Gebäude, welche ein ausgetautes Dachgeschoss, oder hohes Mansardendach, Ziergiebel, Thürmchen u. dgl. aufweisen, zu dem Rauminhalte in runden Zahlen noch ein entsprechender Zuschlag gemacht, welcher in Spalte 10 angegeben ist. Der Inhalt des umbauten Raumes wird sich bei dieser Berechnungsart für gar nicht, oder nur theilweise unterkellerte Gebäude etwas größer als früher ergeben, sodafs dementsprechend der Preis für 1 cbm sich etwas niedriger stellt.





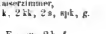
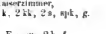
Zur Bezeichnung der Geschosse dienen nachstehende Abkürzungen:

K = Kellergeschofs, U = Untergeschofs (Souterrain), E = Erdgeschoss, I = erstes Stockwerk, II = zweites Stockwerk usw., D = Dachgeschofs.







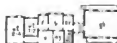
14				15						16						17	
Ausführungskosten der einzelnen Baueinheiten usw. (einschl. der auf 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen	
für 1				Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasserleitung		Grund- mauern	Mauern	Au- sichten	Dächer	Decken		Haupt- treppen
im ganzen	qm	cbm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn							
<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>
gebäude.				<i>in</i> = Inventarien, <i>k</i> = Küche, <i>ka</i> = Kammer, <i>kl</i> = Kaffeeküche, <i>lg</i> = Lagerraum, <i>lk</i> = Lampenkammer, <i>putz</i> = Putzwerk, <i>m</i> = Materialien,	<i>st</i> = Nebenzimmer, <i>p</i> = Pissoir, <i>pf</i> = Pfortner, <i>pk</i> = Packkammer, <i>po</i> = Bureau, Raum für die Schalterzimmer Post, <i>pr</i> = Pfortner-Wohnung, <i>rs</i> = Reserviertes Zimmer,	<i>s</i> = Speisekammer, <i>spk</i> = Spülküche, <i>ss</i> = Speisesaal, <i>st</i> = Stube, <i>sts</i> = Sitzungssaal, <i>stv</i> = Stationsvorsteher, <i>st</i> = Stat.-Vorst.-Wohn., <i>t</i> = Tunnel,	<i>tg</i> = Telegraph, <i>th</i> = Treppenhaus, <i>to</i> = Tonnensaal, <i>un</i> = Unionsnacht-Raum, <i>ver</i> = Verhältnisse, Vestibül, <i>sch</i> = Schalterhalle, <i>ss</i> = Vorsteher,	<i>u</i> = Wohnung, <i>wa</i> = Waschzimmer, <i>sch</i> = Wachzimmer (der Post), <i>sch</i> = Waschküche, <i>st</i> = Wartesaal (die Zahlen darunter bedeuten die Wagenklasse), <i>we</i> = Weichensteller-Wohnung.									
11 931	85,5	11,1	—	—	422 ein. Reg- Pufflöfen	80,1	306	33,0	—	—	Feld- steine	Ziegel	Robbau mit Ver- blendst.	Holz- cement	Balken- decken	—	—
10 400 560 (1900 über Einricht.)	64,1	7,8	—	—	222 wie vor	36,8	—	—	—	—	Bruch- steine	"	"	Pappe	K. gew., sonst Balken- decken	—	Gründung: Pfeiler mit Bögen.
15 634 601 (Schwand.)	95,5	10,2	—	—	416 wie vor	63,7	—	—	—	—	"	"	"	Schiefer	"	—	—
11 337	58,8	9,2	—	—	288 wie vor	48,8	—	—	—	—	"	"	Putzbau	Pappe	Balken- decken	—	2 Anbauten.
Anbauten: 54 022 1926 (Schwand.) 3 156 (über Einricht.)	146,1	16,1	—	—	2575 Kachelöfen	158,3	656	27,3	1938	242,2	Feld- steine	"	"	Holz- cement	K. gew., sonst Balken- decken	—	—
Bauten: 14 967	103,5	18,4	—	—	250 eis. Ofen	60,0	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachwerk gefügt	deutscher Schiefer	"	—	—
geschoisse Bauten.																	
von Wartesälen usw.																	
15 009 2 330 (1700 l. alt Tk.)	166,0	11,5	—	—	340	—	—	—	—	—	"	Ziegel	Putzbau	Pappe	"	—	2 Anbauten und 1 kleiner Aufbau.
14 295	85,8	9,8	—	—	661 (4,6%) eiserner Reg- Pufflöfen	32,3	85	12,2	93,4	93,4	"	"	"	engl. Schiefer auf Schulung	"	Holz	—
20 157 3 030 (Schwand.) l. alt Tk.)	97,0	10,3	—	—	360	—	—	—	—	—	"	"	"	Pappe	"	—	2 Anbauten und 1 kleiner Aufbau.
Bauten:																	
16 014 2 245 (Schwand.)	101,8	9,7	—	—	490 Kachelöfen	92,9	—	—	—	—	Bruch- steine und Ziegel	"	Robbau mit Ver- blendst.	"	"	Holz	—
15 560 1 750 (Werkst.- Geb.)	98,4	9,4	—	—	505 Kachelöfen	102,6	—	—	—	—	"	"	"	"	"	"	—
16 250	70,8	8,2	—	—	680 Kachel- u. Reg- Pufflöfen	79,4	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	"	Robbau	"	Balken- decken	"	—
27 836 2 050 (Werkst.- Geb.) 4 650 (übergeb.)	113,7	11,8	—	—	490	—	—	—	66	33,0	Grün- wacke- bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Schiefer- beklei- dung	glacirte Feiz- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	"	Die eisernen Fachwerks- wände sind 1 Stein stark.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bezw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam. bis zu d. O.-K. d. Hauptgesimms	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Dachgeschosse, Mansardendächer, Giebel, Thürschwen usw.	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Raum 7, 8 u. 10)	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten
						im Erd-geschoß	davon unter-kellert		a. des Kellers	b. des Erd-geschosses usw.	c. des Dampf-pis			
14	Empl.-Geb. auf Bahnhof Dortfeld	Köln (rechth.) Dortmund	90 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Hanke	 I = sw.	258,1 122,6 49,7 85,8	— 122,6 49,7 85,8	— 11,61 7,28 5,86	2,7	{ E = 4,0 (I = 3,78)	0,48	—	2213,4	—
15	degl. Cowwig	Erfurt Dessau	89 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I (alter Theil) = sw. I (neuer Theil) = bw.	258,2 175,9 82,3	258,2 175,9 82,3	— 12,3 8,9	2,8	{ E = 5,1 (I = 3,7)	(0,8)	—	2896,0	—
16	degl. Rottleberode	Frankfurt a.M. Nordhausen	89 90	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Schlonski u. Benfer	 I = sw. hm. in.	264,7 80,0 72,6 32,1	112,1 80,0 — 32,1	— 8,96 6,34 8,2	2,80	{ E = 4,5 (I = 3,42)	(0,8)	—	2285,7	—
17	degl. Düsseldorf-Bilk	Elberfeld Düsseldorf (Duss.-Elberf.)	88 91	entw. u. ausgef. v. Robkoth u. Schwartz	 im K: k. E: s. die Abbildung. I = sw.	417,7 109,3 93,9 214,5	323,8 109,3 — 214,5	— 11,48 3,65 5,18	2,5	{ E = 5,0 (5,3) (I = 3,86)	—	120,0	4026,1	—
18	degl. Berga-Kelbra	Frankfurt a.M. Nordhausen	89 90	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Schlonski u. Benfer	 I = web. I = 2w.	432,8 193,4 47,7 111,8 49,7	243,1 193,4 — — 49,7	— 11,57 10,24 6,28 7,83	2,8	{ E = 4,14 (5,1) (I = 3,6)	(1,1)	30,0	4062,4	—
19	degl. St. Wendel a) Empfangs-Gebäude b) Wartehalle f. Bergleute c) Abtritts-gebäude degl. Zerbst	Köln (linksh.) Saarbrücken	89 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. von Borgmann	 im K: k, w, E: siehe d. Abbild., 1 = Fahrkarten für Arbeiter, 2 = Wartehalle für Bergleute, I = w.	452,4 253,7 198,7 233,4 67,4 166,0 55,7 36,3 19,4	452,4 253,7 198,7 67,4 122,3 6,5 36,3 8,83 6,2	— 12,88 8,78 — — — — — —	3,0 (3,18)	{ E = 4,7 (5,5) (I = 3,6) E = 5,0 (5,2) (I = 3,6)	(1,46)	175,0	5183,2	—
20	degl. Zerbst	Erfurt Dessau	89 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	 im K: k, E: siehe d. Abbildung. I (alter Theil) = sw. I (neuer Theil) = bw.	466,4 92,1 219,7 69,6 85,0	311,8 92,1 219,7 — —	12,18 10,18 8,2 6,15	2,8	{ E = 4,8 (6,80) (I = 3,6)	0,86 (0,4)	—	4479,6	—
21	degl. Wengerohr	Köln (linksh.) Trier	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Waprecht	 I = sw.	505,5 105,5 141,6 127,5 99,5 31,0	264,4 105,5 — 12,38 12,05 9,88 7,55 8,23	— 13,38 — — — — —	3,0	{ E = 5,4 (5,8) (I = 3,86)	1,5 (1,38)	70,0	5521,2	—
22	degl. Düsseldorf-Derendorf	Elberfeld Düsseldorf (Duss.-Elberf.)	88 89	entw. u. ausgef. v. Robkoth u. Adams	 im U: k, l, 2 ab, p. im Zwischen-geschoße: s, un. — E: s. d. Abbild.	531,4 64,5 89,2 52,2 183,7 30,7 34,4 7,3	34,4 — — — — — — —	15,33 12,8 7,05 5,45 9,65 11,5 10,9	2,5	{ (U = 6,0) E = 5,45	(1,6)	60,0	5208,6	—


13		14					15						16						17
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baueinheiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	qm	eln	Nutz- ein- heit	Bau- lei- tung	im ganzen	für 100 eln	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hufe	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen	
30 000	29 968	26 102 871 (einschl. Elektr.) 2 995	101,1	11,8	—	—	200 eis. Ofen	—	—	—	318	75,7	Ziegel	Ziegel	Robbau mit Ver- bleisten	deutsch Schiefer auf Schalung	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	—
48 100	48 175	30 045 1 847 (Einschl. d. alt. Th.) 4 161 (Abbruchkosten) 1 899 (einschl. Elektr.) 4 223 (Verbleistungen)	139,6	12,4	—	—	261 Kachelofen	69,3	—	—	—	61	61,6	Bruch- steine	—	—	—	—	Das neue Empfangs- gebäude ist an das alte angebaut.
37 000	40 714	39 860 854 (einschl. Holz)	150,6	17,4	—	—	752 gußeis. Reg.-Füllöfen	77,7	—	—	—	—	Bruch- steine	E. Ziegel, I. u. D. Ziegel- fachwerk	—	—	—	—	—
67 150	79 700	79 700	190,8	19,8	—	—	442 eis. Ofen	—	744	15,2	1716	132,9	Ziegel	Ziegel	Putzbau, Architekt.-Th. Sandstein	Mansar- dendach mit Pa- tentstrie- for, Holz- ciment	K. u. Treppen- gew., sonst Balken- decken	—	—
52 000	53 018	53 018	122,6	13,5	—	—	830 gußeis. Reg.-Füllöfen	73,6	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	—	Robbau mit Ver- bleist.	Kopfbau deutscher Schiefer auf Schal., sonst Zink	K. gew., sonst Balken- decken	Eichen- holz	—
87 000	99 153	—	—	—	—	—	4 796 (1,8 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	73 385	162,2	14,2	—	3 567	1274 eis. Ofen	62,7	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau in Verbl.- u. Formst.	Schiefer auf Schalung	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	—
—	—	18 996	81,4	9,9	—	1 220	269 eis. Ofen	33,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	0 772	121,6	16,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Grubenabtritt.
80 000	87 972	69 761 7 915 (Einschl. d. alt. Th.) 3 543 (Nebenanlagen) 6 467 (einschl. Elektr.) 1 096 (einschl. Wasserzuleit.)	149,6	15,6	—	—	1 202 Kachel- u. eis. Ofen	94,1	457	35,2	334	111,3	—	—	Putzbau, Architekt.-Th. Sandst.	deutsch. Schiefer, herw. Holz- ciment	—	Granit	Das neue Empfangs- gebäude ist an das alte angebaut.
65 000	64 936	64 936	128,5	11,8	—	653 (1,0 %)	250 eis. Regul.- Füllöfen	—	—	—	406	101,3	Sand- bruch- steine	Sand- bruch- steine	Robbau, Architekt.-Th. Werkst.	deutsch. Schiefer auf Schal.	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	Oefen z. Th. alt.
65 750	78 366	78 366	147,5	15,0	—	—	—	—	596	14,5	429	107,3	Ziegel	U. Ziegel, E. Zie- gelgeb- werk	U. Roh- bau, sonst Schiefer- bekle- bung	Asphalt- pappe, Kuppel u. Thurm Schiefer	U. ge- wölbt, E. Holz- decken	Ziegel mit Asphalt- Abdeck.	Ein Theil des Gebäu- des besitzt kein Un- tergeschoss, sondern steht über dem Per- sonenzugleisen frei auf eisernen Säulen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriß nebst Reinschrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgeschosses	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag (d. ausgeschaltete Dachgeschosse, Mansardendächer, Giebel, Thürnischen usw.)	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Spalte 7 u. 10)	Anzahl und Beschreibung der Nutz-einheiten	
						im Erd-geschoß	davon unter-keller		a. des Kellers	b. des Erd-geschosses	c. des Dampels				
			von	bis		qm	qm	m	m	usw.	pels	cubm	cubm		
23	Empf.-Geb. auf Bahnhof Norddeich	Köln (rechthab.) Münster (Münst.-Eind.)	91	92	entw. u. ausgef. durch d. E.-D.		753,0 134,0 302,0 149,0 102,0 53,0 12,5	320,0 15,27 10,87 11,12 11,02 10,27 9,29	3,0	{ E=5,3 (1=3,50)	(0,8)	200,0	9 015,0	—	
24	desgl. Eisenberg a) Empfangs-Gebäude b) Wirthschaftsgeb. c) Abtritts-gebäude d) Eisernes Abtrittsgeb. e) Nebenanlagen f) Innere Einrichtung desgl. auf d. Hauptbahnhof Düsseldorf	Frankfurt a/M. Frankfurt a/M.	90	92	entw. i. M. d. ö. A., ausgef. von Seliger u. Meyer im K: k, — E: siehe d. Abbild., 1 = sw. (1 = Wärterin.)		826,5 207,7 67,7 253,6 38,6 259,5 108,9	572,9 207,7 67,7 — 8,1 259,5 —	— 11,35 9,63 — 16,0 11,3	2,6	{ E=4,32 (6,0) (1=3,6)	1,3 (0,9) (0,65)	620,0	9 348,5	—
25	a) Vor-erbäude b) Künstliche Gründung c) Futtermauer desgl. 2 Personen-, Post-, Gepäck-, Verbindungs- und Wirthschafts-Tunnel zusammen e) Bahnsteig-gebäude f) Künstliche Gründung g) Bahnsteig-hallen Erweiterung d. Empf.-Geb. auf Bahnhof Wutha	Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)	88	92	entw. u. ausgef. v. Böckelstein, Schwartz u. Semann 1 = sw, sw, — im D: pw.		2000,5 542,7 629,0 828,6	542,6 542,7 — 67,6	— 15,67 15,1 6,76	3,4	{ E=7,18 (6,0) (1=4,00)	0,96 (1,52)	1500,0	26 760,5	—
26	desgl. Wutha Empf.-Geb. auf Haltestelle Oberspre	Erfurt Cassel (Cassel-Erf.)	92	92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-I. Gotth. I. entw. bei d. E.-D., ausgef. von Blum 1 = Kaiserzimmer, 1 = 2 k, 2 k, 2 s, spk, g. E = gp, 2 k, f, 1 = sw.		1840,2 777,2 415,5 429,7 217,0	1840,2 777,2 — — —	4,34	{ E=0,72 (1=4,24)	(1,60)	—	22 944,1	—	
27	desgl. Deutsch-Lippe	Breslau Neisse	92	92	entw. von Langheim, ausgef. von Blum E = wt (3 n. 4 Klasse), ar, th, f, 1 = lw.		125,7 107,5 18,2	— 10,7 5,8	—	{ E=4,3 1=3,5	1,6	—	1 235,8	—	
28	desgl. Wutha	Breslau Neisse	91	92	entw. von Langheim, ausgef. von Schieweller 1 = sw.		67,5 37,1 30,6	37,1 37,1 9,93	2,31	{ E=3,5 1=3,29	1,35	—	701,7	—	
c) Zweigeschossig															
1) An-															
2) Neu-															


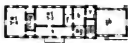

13		14				15						16						17	
Gesamtkosten der Baunanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauteilekosten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- lei- tung	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen		
			qm	ebm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 ebm	im ganzen	für 1 Flam- me									
											für 1 Hahn								
108 000	108 000	94 635 3 765 (System u. w.) 9 600 (innere Einricht.)	125,7	10,3	—	6 000 (5,6%)	1 440 eis. Ofen	64,1	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Robbau	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	Das Gebäude besitzt künstliche Gründung (0,98 m starke Sand-schüttung u. darüber Pfeiler mit Bögen), deren Kosten sich jedoch nicht von den Ausführungskosten des Gebäudes trennen lassen. Der Hauminhalt der Fundamente ist daher vom untersten Baulett ab in Spalte 11 eingerechnet.	
170 000	170 000	—	—	—	—	12 852 (7,6%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	132 000	159,7	14,1	—	12 852	3 100 eis. Reg.- Fullöfen	37,4	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Robbau m. Ver- blendet, auf Arch.-Th. Sandst.	deutscher Schiefer auf Schalung	K. gew., sonst Balken- decken	Eichen- holz		
—	—	9 225	84,6	15,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	8 028	151,2	27,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	3 500	137,3	30,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	12 247	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	5 000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
151 549	178 842	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Künstliche Begründung: Pfeiler mit Bögen. Abstritte mit Wasser-spihlung.	
—	—	530 330	269,6	20,2	—	—	34 973 Niederdruck- Dampf- bzw. Warmwasser- heizung	143,1	—	—	2402	Ziegel	Ziegel	Vorder- ausseits Werk- steinbau, sonst Ziegel- robbau mit Verw. von Sandstein	Zink, bzw. Holz- cemen- t, Mansar- dend m. Zers- giebeln	K., Trop- pfeil, n. Casse gew., Aus- gangs- halle gew. Stuck- decke, Eingangs- halle reiche Holz- decke, sonst Balkend.	Basalt- lava frei- tragend		
—	—	37 870	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	30 682	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	232 004	47,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	348 419	199,3	15,2	—	—	27 978 wie vor	113,6	—	—	2973	—	—	—	—	—	—	Das Gebäude ist zwar vollständig unterkellert, jedoch wird ein Theil der Keller durch die schon unter d) aufgeführten Tunnel gebildet. Dieser Theil konnte daher hier bei Berechnung des Raum-inhalts nicht mehr in Betracht gezogen werden. — (S. 28) Bemerkungen wie vor.	
—	—	109 837	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	450 289	41,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
Bauten.		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
Bauten.		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
25 000	21 066	11 056	155,1	13,9	—	—	645 eis. Reg.- Fullöfen	105,4	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau m. Ver- blendet.	deutscher Schiefer auf Schal.	K. gew., sonst Balkend.	Holz		
13 000	12 070	11 470 (600 innere Einricht.)	91,2	9,1	—	—	410	87,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
Bauten.		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
12 150	10 450	8 700 1 750 (offene Hallen)	138,5	12,4	—	—	398 eis. Reg.- Fullöfen	131,3	—	—	—	Ziegel	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachwerk gefagt	—	—	—		

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12		
Nr	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- führung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baumeisters (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Debante Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mansar- denhöfen, Giebel, Thürme- chen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Raum- zahl u. a. 10)	Anzahl und Be- zeich- nung der Ein- heiten
						im Zu- ge- hö- rig- keits- be- zirk- e	davon unter- teilt	a. des Kellers	b. des Erd- geschosses u. v.	c. des Dach- ge- schosses			
29	Empfangs- Gebäude auf Haltestelle Schöneberg	Berlin Berlin (Stadt- u. Ringbahn)	91 92	entw. im M. d. ö. A., ausgef. durch d. E.-B.-A.		210,4 76,7 41,6 66,4 26,9	— — — — —	— — — — —	U = 5,9 E = 0,9 (4,0)	—	139,0	2407,1	—
30	deogl. Wilhelmsburg	Altona Hamburg	91 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-D.		231,6 172,4 59,1	— — —	— — —	U = 4,7 E = 4,18 (3,48)	—	160,0	2586,3	—
31	deogl. Preussischer Allee, Berlin	Berlin Berlin (Stadt- u. Ringbahn)	91 92	entw. u. ausgef. v. Neff		300,9 268,9 37,8	— — —	— — —	U = 7,35 E = 6,67	—	100,0	4419,9	—
						im U: Bahngleis, 1st, vf (5), to, E: siehe d. Abbildung, 1 = Vorplatz.							
B. Empfangsgebäude für													
Bemerkung: Bei den unter Nr. 32 bis 40 mitgetheilten sodass die Angaben für das Empfangsgebäude													
a) Empfangsgebäude													
32	Empf.-Geb. mit Güterschuppen auf Bahnhof Möckern	Magdeburg Berlin (Berl.-Magd.)	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Berns		136,8 118,8 114,2 4,3	— — — —	— — — —	— 2,6 3,65 —	— — — —	— — — —	694,8 767,0 108 (aus Gütersch. d. d. u. 8,7 qm Kellerf.)	—
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	118,8 114,2 4,3	— — —	— — —	— 2,6 3,65 —	— — —	— — —	767,0 108 (aus Gütersch. d. d. u. 8,7 qm Kellerf.)	—
33	deogl. Loburg	wie vor.	92 92	wie vor.	wie vor.	136,8 118,8 114,2 4,3	— — — —	— — — —	— 2,6 3,65 —	— — — —	— — — —	694,0 767,0 108 (aus vor)	—
	a) Empf.-Geb.	—	—	—	—	136,8 118,8 114,2 4,3	— — — —	— — — —	— 2,6 3,65 —	— — — —	— — — —	694,0 767,0 108 (aus vor)	—
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	118,8 114,2 4,3	— — —	— — —	— 2,6 3,65 —	— — —	— — —	767,0 108 (aus vor)	—
b) Empfangsgebäude													
34	deogl. auf Haltestelle Kothausen	Elberfeld Hagen	91 92	entw. v. Glaserwald, ausgef. v. Barzen		108,9 80,7 27,6 64,8	— — — —	— — — —	— 2,6 2,8 —	— — — —	— — — —	1210,9 1403,9 93 (aus Gütersch. d. d. u. 8,7 qm Kellerf.)	—
	a) Empf.-Geb.	—	—	—	—	108,9 80,7 27,6 64,8	— — — —	— — — —	— 2,6 2,8 —	— — — —	— — — —	1210,9 1403,9 93 (aus Gütersch. d. d. u. 8,7 qm Kellerf.)	—
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	80,7 55,7 137,1	— — —	— — —	— 2,5 —	— — —	— — —	1403,9 93 (aus vor)	—
35	deogl. auf Bahnhof Hiedenkopf	Elberfeld Altena	92 92	—		144,5 85,8 55,7 137,1	— — — —	— — — —	— 2,5 — —	— — — —	— — — —	130,0 1403,9 93 (aus vor)	—
	a) Empf.-Geb.	—	—	—	—	144,5 85,8 55,7 137,1	— — — —	— — — —	— 2,5 — —	— — — —	— — — —	130,0 1403,9 93 (aus vor)	—
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	85,8 55,7 137,1	— — —	— — —	— 2,5 —	— — —	— — —	1403,9 93 (aus vor)	—
36	deogl. Dinzelsiedt	Magdeburg Magdeburg (Magd.-Halt.)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Raspel		204,7 110,9 53,9 31,6 9,2	— — — — —	— — — — —	— 2,5 — — —	— — — — —	— — — — —	1842,4 93 (aus vor)	—
	a) Empf.-Geb.	—	—	—	—	204,7 110,9 53,9 31,6 9,2	— — — — —	— — — — —	— 2,5 — — —	— — — — —	— — — — —	1842,4 93 (aus vor)	—
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	110,9 53,9 31,6 9,2	— — — —	— — — —	— 2,5 — —	— — — —	— — — —	93 (aus vor)	—







13		14				15								16					17	
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauteileheiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der								Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 13)	im ganzen	für 1		Ban- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen			
			qm	cbm		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flam- zen	im ganzen	für 1 Hahn									
fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.		
78 800	65 533	61 707 1 136 (Nebenanl.) 2 690 (innere Kiericht.)	293,3	25,6	—	2800 (4,3 %)	318 Kachel- u. eis. Regulir- Fullöfen	91,4	462	13,2	161	53,7	Ziegel	Ziegel	Rohbau m. Ver- blend- u. Glasur- steinen	gemuster- tes Ziegel- kronen- dach	U. gew., sonst Balken- decken	Holz	Das Gebäude ist z. Th. in das Gelände ein- gebaut.	
—	65 000	47 398 5 867 (Fahndach) 10 835 (Balken- u. Brücke u. -Treppe) 990 (elekt. Beleucht.)	204,3	18,2	—	—	662 Kachel- u. eis. Oefen	95,9	—	—	—	—	—	—	Rohbau m. Ver- blend- steinen	glasierte Fliesen	—	Eisen	Wie vor. Elektrische Beleuch- tung.	
10 000	124 919	91 231 1 956 (Abtritt) 7 817 (ges. Ueberdach d. Vorplatzes) 17 583 (ein Ueberdach d. Bahnsteiges) 4 206 (Schornst.) 2 170 (innere Kiericht.)	297,6	20,6	—	6400 (5,1 %)	902 Kachel- u. eis. liegend- Fullöfen	242,5	961	96,1	456	—	—	—	deutscher Schiefer auf Schalung	—	Concre- tisch auf Gewöl- ben	Bemerkung wie bei Nr. 29. Unter dem Gebäude hindurch führt ein Bahngleis. Hohes Dach m. Gie- beln u. Thürmchen. Nebenanlagen: 1287 fl. d. Hof- mauer, 1625 fl. d. Gas- und Wasserleit. außerh. d. Gebäude, 368 fl. d. Brunnen, 993 fl. Pflasterung.		
Personen- und Güterverkehr.																				
Baualagen ist der Güterschuppen besonders abgerechnet, und den Güterschuppen getrennt werden konnten.																				
einschossig.																				
15 800	15 520	—	7 600	55,6	10,9	—	275 Kachel- u. eis. Oefen	79,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Bretter- ver- schalung	Doppel- pappdach	Balken- decken	—	—	
—	—	—	7 920	66,8	10,3	73,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	sichtb. Dach- verband	—	—	
15 800	16 100	—	8 100	59,2	11,7	—	273 Kachel- u. eis. Oefen	79,6	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Bretter- verschal.	Doppel- pappdach	Balken- decken	—	—	
—	—	—	8 000	67,3	10,4	74,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	sichtb. Dach- verband	—	—	
zweischossig.																				
35 500	27 850	—	16 900	156,0	14,0	—	400	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Schiefer- beklei- dung	deutscher Schiefer	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Die äußeren Fach- werkswände sind 1 Stein stark.	
—	—	—	5 480 2 900 (Abtritt) 2 570 (Werkb.- u. Oef.)	84,6	10,4	96,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	sichtb. Dach- verband	—	—
35 900	35 900	—	18 270 750 (innere Kiericht.)	120,4	12,2	—	409 eis. Regulir- Fullöfen	53,3	—	—	173	58,3	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Schiefer- beklei- dung	deutscher Schiefer	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Wie vor.	
—	—	—	6 960	50,7	8,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Stat.-B. wie vor, sonst gefugt	—	Stat.-Bureau wie vor.	
39 000	28 866	—	22 700	110,9	12,3	—	335 Kachel- u. eis. Oefen	52,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau	Pappe	K. gew., sonst Balkend.	Holz	—	
—	—	—	6 166	62,0	9,9	77,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	(K. Bal- kend., sonst sichtb. Dachv.)	—	—	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- führung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Bauamten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Heischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhen d. Geb.v.d. O.-K. d. Fundaments bis z. d. O.-K. d. Haupt- gesimmes m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschöße, Mansar- dencher, Giebel, Thürm- chen usw. cbm	Gesamt- raum- inhalt des Ge- bäude (Seite 7, n. u. 10) cbm	Anzahl und Be- zeichnung der Nutz- ein- heiten
						im Erd- ge- schöße qm	davon unter- kellert qm		a. des Kellers m	b. des Erd- geschosses usw. m	c. des Dach- geschoßes m			
37	Empf.-Geb. mit Güterschuppen auf Bahnhof Dodeleben a) Empfangs-Gebäude	Magdeburg Magdeburg (Magd.-Halb.)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Raspel	wie Nr. 36. —	204,7 (Berechnung wie bei Nr. 36)	110,9 —	— —	2,5 (E = 4,0 (1 = 3,5))	(1,5)	—	1842,4	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	99,4	99,4	6,35	2,5	3,98	—	621,8 (qm Gebäude, n. 7 u. 10 Kellerf.)	80 (wie vor)	
38	desgl. Baderleben a) Empfangs-Gebäude	wie vor	91 92	wie vor	wie vor.	204,7 (wie vor)	110,9 —	— —	2,5 (E = 4,0 (1 = 3,5))	(1,5)	—	1842,4	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	99,4	99,4	6,35	2,5	3,98	—	621,8	80 (wie vor)	
39	desgl. Eilenstedt a) Empfangs-Gebäude	wie vor	91 92	wie vor	desgl.	204,7 (wie vor)	110,9 —	— —	2,5 (E = 4,0 (1 = 3,5))	(1,5)	—	1842,4	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	99,4	99,4	6,35	2,5	3,98	—	621,3	80 (wie vor)	
40	desgl. Schwanebeck a) Empfangs-Gebäude	wie vor	91 92	wie vor	desgl.	231,6 110,9 37,8 73,9 9,9	110,9 110,9 — — —	— 11,43 5,8 6,7 4,1	2,5 (E = 4,0 (1 = 3,5))	(1,5)	—	2018,9	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	99,4	99,4	6,35	2,5	3,98	—	621,3	80 (wie vor)	
41	desgl. Aken a) Empfangs-Gebäude	Erfurt Dessau	91 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I — SW.	205,3 129,8 75,5	129,8 129,8 —	— 11,27 5,19	2,5 (E = 4,1 (1 = 3,5))	(1,0)	—	1854,7	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	100,8	—	5,74	—	4,0	—	578,6	80 (qm Gebäude, n. 7 u. 10 Kellerf.)	
42	desgl. Behitz a) Empfangs-Gebäude	Magdeburg Magdeburg (Magd.-Halb.)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Eggers	im wesentlichen wie Nr. 36.	224,3 107,9 50,3 51,8 14,3	107,9 107,9 — — —	— 11,43 5,8 6,7 4,1	2,5 (E = 4,0 (1 = 3,5))	(1,5)	—	1930,7	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	119,4	—	6,1	—	3,7	—	728,3	103 (wie vor)	
43	desgl. Baalberge a) Empfangs-Gebäude	wie vor	91 92	wie vor	desgl.	240,4 120,9 51,8 52,7 15,0	— — — — —	— 10,2 5,8 6,7 4,1	2,5 (E = 4,0 (1 = 3,5))	(1,5)	—	1948,2	—	
	b) Güterschuppen	—	—	—	—	118,2	118,2	6,73	2,6	4,0	—	795,5	102 (wie vor)	
44	desgl. auf Haltestelle Volme a) Empfangs-Gebäude b) Güterschuppen nebst Stat.-Bureau	Elberfeld Hagen	91 92	entw. v. Glacwald, ausgef. v. Müller	wie Nr. 34.	— — —	— — —	— — —	2,5 (E = 4,5 (1 = 3,5))	1,2	—	90,0	1045,8 — 628,3 57 (wie vor)	

13		14					15							16						17
Gesamtkosten der Bausanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baueinheiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen		
			qm	ebm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 ebm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn								
29 000	28 662	22 577	110,3	12,8	—	—	335	52,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Pappe	K. gew., sonst Balkend.	Holz	—	
—	—	6 065	61,2	9,8	76,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Balk- end., s. sichts. Dachverb.	—	—	
30 000	28 682	22 832	111,3	12,4	—	—	335	52,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Pappe	K. gew., sonst Balkend.	Holz	—	
—	—	5 850	58,3	9,4	73,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Balk- end., s. sichts. Dachverb.	—	—	
30 000	30 850	24 540	119,3	13,3	—	—	326	50,2	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Pappe	K. gew., sonst Balkend.	Holz	—	
—	—	6 340	63,8	10,2	79,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Balk- end., s. sichts. Dachverb.	—	—	
30 000	31 165	24 936	107,7	12,8	—	—	350	45,7	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Pappe	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	—	
—	—	6 220	62,6	10,0	77,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Balk- end., s. sichts. Dachverb.	—	—	
30 300	30 942	25 573	124,6	13,3	—	—	640	132,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Falt- ziegel	K. gew., sonst Balkend.	Holz	—	
—	—	5 369	53,3	9,3	60,3	—	190	85,2	—	—	—	—	—	—	—	Pappe	sichts. Dach- verband	—	—	
31 300	30 269	—	—	—	—	1800 (5,2 %)	394	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau mit Ver- blendst.	Doppel- pappdach	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	—	
—	—	24 895	111,0	12,9	—	—	Kachel- u. eis. Reg.-Füll- öfen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	sichts. Dach- verband	—	—	
—	—	5 374	45,0	7,4	82,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
31 500	34 073	—	—	—	—	1800 (5,2 %)	374	49,2	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau mit Ver- blendst.	Doppel- pappdach	Balken- decken	Holz	—	
—	—	25 684	106,8	13,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	—	7 206 1 181 (beid. Grund.)	61,0	9,1	70,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. gew., sonst sichts. Dach- verband	—	Künstliche Gründung: 50 cm starke Beton- platte.	
sich zweigeschossig.		—	—	—	—	839 (2,6 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
30 000	32 391	—	—	—	—	839	192	34,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Schiefer- fachwerk	(deutsch. Schiefer a. Schal. St.-B. wie vor, sonst gefügt	K. gew., sonst Balkend. St.-B. Balkend., s. sichts. Dachverb.	Holz	Die äußeren Fach- werkwände sind 1 Stein stark. Stat.-Bureau wie vor. Nebengebäude: 2645 f. d. Abtrittgeb. 3324 f. d. Wirtschaftgeb.	
—	—	6 093 5 969 (Nebengeb.) 2 501 (innere Abtrittgeb.)	71,5	10,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	


1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12		
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- führung von bis	Name des entworfenen und ausführenden Baubeamten (bezw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mann- ständercher, Türme- chen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7 u. 10)	Anzahl und Be- zeich- nung der Netz- ein- heiten
						im Er- go- schloß	davon unter- kellert	a. des des Erd- geschosses u. w.	b. des Dre- m- pels	c. des Dre- m- pels			
						qm	qm	m	m	m	cbm	cbm	
45	Empf.-Geb. mit Güterschuppen auf Bahnhof a) Empfangs- Gebäude	Elberfeld Altena	91 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I = sw.	125,0 104,4 9,8 10,8 108,8 74,5 33,9	125,0 104,4 9,8 10,8 74,5 6,3	— — — — — — —	2,8 { E = 4,4 1 = 3,8	— — — — — — —	— — — — — — —	1257,0	—
	b) Güterschup- pen nebst Stat.-Bureau	—	—	—	—	—	—	—	2,13	4,8	— — — — — — —	— — — — — — —	721,1 (neut. Ge- bäude)
46	desgl. auf Haltestelle Oberbrügge a) Empfangs- Gebäude	Elberfeld Hagen	91 91	entw. v. Glaserwald, ausgef. v. Müller	im wesentlichen wie vor.	131,8 77,2 54,6	131,8 77,2 54,6	— — —	2,8 { E = 4,8 1 = 3,8	1,0 (2,8)	140,0	1767,0	—
	b) Güterschup- pen nebst Stat.-Bureau	—	—	—	—	250,1	—	6,4	—	4,8	— — — — — — —	— — — — — — —	1602,0 (neut. Geb.)
47	desgl. Meinerzhagen a) Empfangs- Gebäude	wie vor	91 92	entw. v. Glaserwald, ausgef. v. Beermann	desgl.	131,8 77,2 54,6	131,8 77,2 54,6	— — —	2,7 { E = 4,8 1 = 3,8	1,0 (2,1)	140,0	1812,0	—
	b) Güterschup- pen nebst Stat.-Bureau	—	—	—	—	200,8	—	5,8	—	4,8	— — — — — — —	— — — — — — —	1104,6 (neut. Geb.)
48	desgl. Kierspe a) Empfangs- Gebäude	Elberfeld Hagen	91 92	entw. v. Glaserwald, ausgef. v. Müller	wie Nr. 35.	144,5	144,5	10,73	2,8 { E = 4,3 1 = 3,8	—	350,0	1900,5	—
	b) Güterschup- pen nebst Stat.-Bureau	—	—	—	—	199,4	—	6,27	—	4,8	— — — — — — —	— — — — — — —	1250,0 (neut. Geb.)
49	desgl. Groß-Zecheher a) Empfangs- Gebäude	Erfurt Weisenfels	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Fahrenhorst	 im K: k, wk, E: siehe die Abbild. I = sw, bw.	259,9 203,2 56,7	203,2 203,2 6,8	— — —	2,8 { E = 4,8 1 = 3,8	1,1	100,0	3001,0	—
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	78,1	—	5,4	—	3,8	— — — — — — —	— — — — — — —	421,7 (neut. Geb.)
Bemerkung: Bei den unter Nr. 50 bis 60 mitgetheilten Bau- sodas die hier gemachten Angaben sich auf Empfangs- gebäude													
a) Empfangsgebäude													
50	desgl. Niederbühls a) Empfangs- Gebäude	Köln (rechtsrh.) Köln-Deutz (Deutz-Giesens)	92 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Stöling	im wesentlichen wie Nr. 50.	212,0 44,8 115,5 51,7	44,8 — — —	7,33 6,6 6,28	2,1 { E = 4,8 1 = 3,8	(0,6)	—	1415,4	49 (neut. Geb.)
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
b) Empfangsgebäude theil-													
51	desgl. Poppoht a) Empfangs- Gebäude	Breslau Glogau	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I = sw.	188,9 111,1 40,7 37,1	111,1 111,1 7,3 6,3	— — — —	2,8 { E = 4,8 1 = 3,8	(1,33) (0,8)	—	1824,8	30 (neut. Geb.)
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
52	desgl. Döringau a) Empfangs- Gebäude	—	91 92	—	wie vor.	188,9 111,1 40,7 37,1	111,1 111,1 7,3 6,3	— — — —	2,8 { E = 4,8 1 = 3,8	(1,33) (0,8)	—	1766,4	30 (neut. Geb.)
	b) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

13		14				15						16						17		
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauabschnitte usw. (einschl. der in Spalte 15) aufgeführten Kosten				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen		
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 11)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken		Haupt- treppen	
			qm	cbrn	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbrn	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn								
																				im ganzen
„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	
31 000	31 000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	—	19 213	153,7	15,3	—	—	344	53,4	—	—	100	50,8	Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Schiefer- beklei- dung	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	Die äußeren Fach- werkswände sind 1 Stein stark.	
—	—	9 067 1 936 (Nebenanl.) 754 (innere Eisenst.)	84,0	12,6	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	Ziegel- fachwerk gefügt	Pappe	Stat.-B. u. K. Balkend., sonst sichtb. Dachv.	—	—	
43 000	44 275	—	—	—	—	1090 (2,5%) 1090	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	23 504	178,3	13,3	—	—	248	43,0	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Schiefer- beklei- dung	deutscher Schiefer auf Schal.	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Bemerk. wie vor.	
—	—	12 708 5 073 (Nebenanl.) 2 900 (innere Eisenst.)	51,1	8,0	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	Stat.-B. wie vor, sonst gefügt	„	Stat.-B. Balkend., sonst sichtb. Dachv.	—	Stat.-B. desgl. wie vor. Nebengebäude: 1837 f. d. Abtr.-Geb., 3236 f. d. Wirthsch.-Geb.	
43 500	49 889	—	—	—	—	1149 (2,5%) 1149	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	24 835	188,4	13,7	—	—	550	62,8	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Schiefer- beklei- dung	deutscher Schiefer auf Schal.	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Bemerk. wie vor.	
—	—	13 695 8 557 (Nebenanl.) 2 802 (innere Eisenst.)	67,8	11,7	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	Stat.-B. wie vor, sonst gefügt	„	Stat.-B. Balkend., sonst sichtb. Dachv.	—	Nebengebäude: 2408 f. d. Abtr.-Geb., 3537 f. d. Wirthsch.-Geb., 2612 f. d. Postdienstraum.	
45 000	48 479	—	—	—	—	1253 (2,5%) 1253	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	24 875	172,1	13,1	—	—	245	33,8	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Schiefer- beklei- dung	deutsch. Schiefer auf Schal.	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Die äußeren Fach- werkswände des Empf.- Geb. u. d. Stat.-Bur. sind 1 Stein stark.	
—	—	12 105 8 648 (Nebenanl.) 2 851 (innere Eisenst.)	60,7	9,7	—	—	25	39,3	—	—	—	—	„	„	Stat.-B. wie vor, sonst gefügt	„	Stat.-B. Balkend., sonst sichtb. Dachv.	—	Nebengebäude: 2711 f. d. Abtr.-Geb., 3147 f. d. Wirthsch.-Geb., 2790 f. d. Postdienstraum.	
41 000	34 500	—	—	—	—	—	888	89,8	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau mit Ver- bindst.	deutscher Schiefer auf Schal.	K. gew., sonst Balkend.	—	—	
—	—	3 133 2 527 (Abstrichst.)	40,1	7,4	46,1	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	Holz- cement	sichtb. Dach- verband	—	—	
anlagen ist der Güterschuppen nicht besonders abgerechnet, gebäude und den Güterschuppen zusammen beziehen.																				
eingeschossig.																				
15 500	15 282	12 907 2 325 (Nebenanl.) 720 (Nebenanl.) 731 (innere Eisenst.)	60,9	9,1	—	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau mit Ver- bindst.	Pappe	K. gew., sonst Balken- decken, Güter- schuppen sichtb. Dach- verband	—	—	
weise zweigeschossig.																				
18 407	20 782	17 765 1 947 (Nebenanl.) 1 070 (Nebenanl.)	94,0	9,7	—	—	678	124,7	—	—	—	—	„	„	„	„	„	Holz	Tiefe Gründung (in Spalte 11 ent- halten). Nebenanlagen: 455 f. Entwäss., 615 f. d. Brunnen.	
18 343	22 351	17 909 1 407 (Nebenanl.) 2 443 (Nebenanl.)	94,8	10,1	—	—	678	124,7	—	—	—	—	„	„	„	„	„	„	Nebenanlagen: 602 f. Entwäss., 1843 f. d. Brunnen.	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12		
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Bauteilanten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschäfts, Mauers- dächer, Glas- fenster, Thür- schwellen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäudes (Spalte 7 u. 10)	Anzahl und Be- zeichnung der Nutz- räume (Spalte 12 u. 13)
						im Erde- geschäfts- raum	davon unter- kellert	a. des Kellers	b. des Erd- geschosses usw.	c. des Dach- geschäfts			
						qm	qm	m	m	m	cbm	cbm	
53	Empf.-Geb. mit Güterschuppen auf Haltestelle Gollan	Breslau Breslau (Bresl.-Tarnow.)	91 92	entw. v. Mentzel, ausgef. v. Maas	wie Nr. 51.	199,6 111,1 46,4 42,1	111,1 111,1 — 5,5	— 11,79 — —	2,67 { E = 4,1 (1 - 3,5)	(1,25)	—	1833,7	25 (wie 22- bedr.- dend.)
54	degl. Welenice	"	91 92	"	"	199,6 111,1 46,4 42,1	111,1 111,1 — 5,5	— 11,66 6,5 5,4	2,47 { E = 4,3 (1 - 3,5)	(1,25)	—	1823,3	35 (wie vor)
55	degl. Hertwigswalde	Breslau Neisse	92 92	entw. u. ausgef. v. Mappe	"	199,6 111,1 46,4 42,1	111,1 111,1 — 7,47	— 11,79 — 6,67	2,6 { E = 4,1 (1 - 3,5)	(1,25) (0,5)	—	1929,5	35 (wie vor)
56	degl. Tarnau	Breslau Oppeln	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A.	"	199,6 111,1 46,4 42,1	153,2 111,1 — 7,47	— 11,72 — 5,47	2,6 { E = 4,3 (1 - 3,5)	(1,25) (0,5)	—	1929,5	35 (wie 22- bedr.- dend.)
57	degl. auf Bahnhof Hilders	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	89 90	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Rügenberg	 I = sw	206,4 99,5 42,2 64,7	206,4 99,5 — 6,47	— 10,12 6,79 6,47	2,4 { E = 4,32 (1 - 3,25)	—	90,0	1902,1	32 (wie 27 wie vor)
58	degl. Tann	"	90 91	"	wie vor.	223,6 99,6 72,4 51,6	223,6 99,6 72,4 51,6	— 10,16 6,03 6,02	2,44 { E = 4,32 (1 - 3,25)	—	90,0	1907,1	49 (wie 42 wie vor)
59	degl. auf den Bahnhöfen Straßburg Köln-Deuts. Köln-Deuts. Köln-Deuts. Köln-Deuts.	Köln (rechtsrh.) Köln-Deuts. (Deuts.-Gießen)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Rudow	 I = sw, im D: ww.	229,4 62,9 33,8 61,9 59,7	229,4 62,9 33,8 — 6,3	— 10,63 11,59 7,1 6,3	2,4 { E = 4,1 (1 - 3,5)	(0,75)	90,0	1958,0	52 (wie 22- bedr.- dend.)
60	degl. auf Bahnhof Brackel	Köln (rechtsrh.) Dortmund	90 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Hanko	im wesentlichen wie vor.	226,4 108,0 17,1 41,0 57,3	125,3 108,0 17,1 — 6,78	— 11,87 7,5 6,1 —	2,67 { E = 4,37 (1 - 3,6)	(1,0)	—	2067,1	49 (wie vor)
61	degl. Hersbach	Köln (rechtsrh.) Köln-Deuts. (Deuts.-Gießen)	90 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Dries	wie Nr. 59.	247,8 111,8 68,0 68,0	111,8 111,8 — 7,45	11,2 7,45 — 6,5	2,58 { E = 4,5 (1 - 3,6)	0,45 (0,8)	85,0	2285,5	52 (wie vor)
62	degl. Garding	Altona Flensburg	92 92	entw. u. ausgef. v. Biedermann	 I = sw.	264,3 60,4 72,4 9,0 84,8 38,4	60,4 60,4 — 10,73 6,7 6,04 4,85	— 11,4 — — — —	2,1 { E = 4,08 (1 - 3,55)	(1,6)	—	2224,1	36 (wie vor)
63	degl. Friedland	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	91 92	entw. v. Faust, ausgef. v. Seliger	im wesentlichen wie Nr. 59.	311,1 155,3 59,5 21,0 56,0	135,3 135,3 — 6,54 6,47	12,0 6,54 — — 6,47	2,1 { E = 4,32 (1 - 3,36)	(1,2)	20,0	2735,9	81 (wie vor)
64	degl. Neustädte	Breslau Ologau	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I = sw.	312,3 145,8 54,3 112,2	145,8 145,8 — 8,37	12,42 8,37 — 8,37	2,6 { E = 4,25 (1 - 3,5)	(1,4)	—	3165,4	94 (wie vor)
65	degl. auf Haltestelle Katharinen- heerd	Altona	92 92	entw. u. ausgef. v. Biedermann	 I = sw.	127,9 31,7 53,2 43,0	31,7 31,7 — 10,28 5,18	— 10,57 — —	2,1 { E = 3,56 (1 - 3,25)	1,3	—	1104,7	41 (wie vor)
66	degl. Hähnichen	Berlin Cottbus	92 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Langhein	 I = sw.	139,9 83,3 56,6	97,5 49,2 56,6	— 10,77 6,22	2,3 { E = 3,6 (1 - 3,3)	1,5	—	1288,8	48 (wie vor)

c) Empfangsgebäude


13		14					15						16					17	
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauelemente usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken		Haupt- treppen
			qm	cubm	Nutzeinheit		im ganzen	für 100 cubm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn							
fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.
21 000	17 778	17 175 603 (innere Eisen- röhre.)	80,0	9,4	—	—	405	63,5	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau	Pappe	K. gew., sonst Balkend., Güter- schuppen sichtb. Dachv.	Holz	—
21 000	18 412	17 869 603 (innere Eisen- röhre.)	89,2	9,8	—	—	320	50,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
21 125	22 736	17 693 3 625 (Nebenabg.) 287 (Brannsch.) 1 221 (innere Eisenröhre.)	88,2	9,1	—	—	485	64,7	—	—	—	—	—	—	—	Rohbau mit Ver- blendst.	—	—	Tiefe Gründung (in Spalte 11 ent- halten).
22 000	21 281	21 281 (innere Eisenröhre.)	106,6	11,0	—	—	360	50,5	—	—	—	—	—	—	—	—	K. d. Gütersch. Balkend., sonst wie vor	—	Wie vor.
24 000	36 356	32 059 4 298 (Haupt-Grün- dung)	155,8	17,8	—	—	300	54,5	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	Güter- schuppen- Ziegel- fach- werk, sonst Ziegel	Sockel, Gummi- u. Ein- fass, Sandst., sonst wie vor	glasierte Falz- ziegel	—	—	
24 625	32 992	32 992	147,5	17,5	—	—	310	56,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
29 300	34 000	30 200 3 620 (Nebenabg.) 180 (Nebenabg.)	137,0	15,4	—	—	440	55,0	—	—	—	—	Grün- wacken- bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Schiefer- balkend., Güter- schuppen gefugt	deutsch. Schiefer auf Schal., Güter- schuppen Asph.- Pappe	K. gew., sonst Balkend., Güter- schuppen sichtb. Dachv.	—	Die äußeren Fach- werkswände der Empfangsgeb. sind 1 Stein stark.
31 560	31 750	22 873 4 218 (Nebenabg.) 3 551 (Nebenabg.) 1 078 (innere u. äußere Eisenröhre.)	101,0	11,1	—	—	175	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Rohbau	—	—	—	—
32 000	36 350	28 899 2 521 (Nebenabg.) 2 525 (Nebenabg.) 2 405 (innere Eisenröhre.)	116,5	12,6	—	—	385	56,8	—	—	—	—	Bruch- steine	Bruch- steine	Rohbau v. bearb. Bruchst., Archit.- Th. Werkst.	—	—	—	—
40 000	32 083	28 083 4 020 (Nebenabg.)	106,1	12,6	—	—	874	106,2	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	Rohbau	Pappe	—	—	—
41 000	41 000	37 820 2 500 (Nebenabg.) 680 (innere Eisen- röhre.)	121,8	13,8	—	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	—	Rohbau mit Ver- blendst. u. Sandst.	Schiefer	—	Eichen- holz	—
29 000	33 887	28 979 3 661 (Nebenabg.) 1 247 (Nebenabg.)	92,8	9,2	—	—	1058	126,9	—	—	—	—	—	—	Rohbau mit Ver- blendst.	Pappe	—	—	Tiefe Gründung, Pfei- ler mit Bögen (in Spalte 11 enthalten).
Zwischensumme		13 929 2 580 (Nebenabg.)	108,9	12,6	—	—	505	182,0	—	—	—	—	Ziegel	—	Rohbau	—	—	—	—
15 000	10 483	10 483	74,9	8,1	—	—	330	55,1	—	—	—	—	Bruch- steine	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebe - Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Bezeichnung	Rechte Grundfläche		Gesamtfläche d. Gebäudes (O.-K. d. Fundaments u. d. Hauptgeschosses)	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgelagerte Dachgeschosse, Mansardendächer, Giebel, Thürmchen usw.	Gesamtinhalt des Gebäudes (Raum, m. u. m.)	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten	
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm		a. des Erdgeschosses u. w. m	b. des Erdgeschosses m	c. des Daches m				
67	Empf.-Geb. mit Güterschuppen auf Haltestelle Velperhausen	Köln (rechth.) Köln-Deuts. (Deuts.-Guts.)	90 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Dröser	 I - sw.	140,3 57,0 37,8 45,5	57,0 57,0 — —	— 10,63 9,36 6,35	2,5	(E = 4,56 I = 3,5)	—	—	65,0	1314,4	32 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
68	desgl. auf den Haltestellen Frohnhausen und Widenbach	"	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Geber	wie vor.	146,4 60,9 36,0 50,4	60,9 60,9 — —	— 11,2 9,8 6,2	2,4	(E = 4,5 I = 3,5)	0,5	—	50,0	1387,5	44 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
69	desgl. auf Haltestelle Hohenleipisch	Erfurt (Berl.-Halle)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Klehmert	desgl.	157,7 59,6 46,3 51,2	59,6 59,6 — —	— 11,66 8,78 5,25	2,8	(E = 4,18 I = 3,5)	(1,1)	—	—	1375,5	45 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
70	Bahnsteighallen auf Bahnhof Cosel-Kandrin	Breslau (Oppeln)	91 91	entw. bei d. E.-H., ausgef. von Mahn	—	2102,8 (von Fundamenten)	—	—	—	4,5	—	—	—	—	—
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Bezeichnungen dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: ab = Abtritt, ad = Amtsdienst, br = Brennmaterial, ac = Acten, al = Alfergung, as = Assistent, arf = Arbeiterstube, -raum, ca = Case,															
II. Güter- A. Güterschuppen ohne a) Fachwerks-															
1	Güterschuppen auf Bahnhof Wald (Anbau)	Elberfeld (Düss.-Elberf.)	91 92	entw. und ausgef. v. Brökelmann	E = gb.	170,0	—	6,45	—	4,5	—	—	—	1096,5	165 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
2	desgl. Ottweiler	Köln (linksh.) Saarbrücken	92 92	entw. und ausgef. v. Mühlen	E = gb, alif, ast, f.	200,0 27,8 172,2	27,8 27,8 —	6,33 5,87 —	2,2	4,12	—	—	—	1188,5	152 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
3	desgl. Nordhausen (Anbau)	Frankfurt a/M. Nordhausen	91 92	entw. bei d. E.-B.-A.	E = gb, ast.	356,9	—	7,08	—	4,98	—	—	—	2526,0	309 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
4	desgl. Münster (Anbau)	Köln (rechth.) Münster (Wanne-Brem.)	92 92	"	E = gb, ast, f, wgt.	438,1	—	5,87	—	4,75	—	—	—	2571,6	385 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
5	desgl. Norddeich	Köln (rechth.) Münster.-Emsd.	92 92	entw. und ausgef. durch d. E.-D.	E = gb, alif, f, ast.	477,2	—	5,81	—	4,4	—	—	—	2772,5	401 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
6	Land-Güterseh. auf Bahnhof Leer (Anbau)	"	92 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Baeker	E = gb.	184,5 105,2 79,3	105,2 105,2 —	— 7,41 6,78	2,66	5,12	—	—	—	1369,8	163 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
7	Güterschuppen auf Bahnhof Magdeburg-Neustadt (Anbau)	Magdeburg (Wittrub.-Leipzig)	91 91	entw. und ausgef. v. Seyberth	E = gb, (eingebaut: 1 Raum).	220,8	—	8,13	—	5,7	—	—	—	1709,5	170 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
8	desgl. Kreuzan	Köln (linksh.) Köln (Köln-Bares)	91 91	entw. und ausgef. durch d. E.-D.	E = gb, (eingebaut: 2 Räume für Sondergüter u. Decken und Im).	224,6 47,7 176,9	47,7 47,7 —	5,83 5,4 —	2,15	3,56	—	—	—	1233,4	186 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
9	desgl. Stettin	Berlin (Berl.-Stettin)	91 91	entw. v. Jacobs, ausgef. durch d. E.-B.-A.	E = gb, Im, ast, Ik, br, ge.	655,7	—	6,6	—	4,98	—	—	—	4327,6	515 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)
B. Güterschuppen mit Bemerkung: Bei den unter Nr. 10 bis 15 mitgetheilten Bau- sals die Angaben für den Güterschuppen und das a) Güterschuppen															
10	Güterschuppen m. Abtritt-Geb. auf Bahnhof a) Güterschuppen (Anbau) b) Abtrittgebäude (Anbau)	Köln (linksh.) Crefeld	91 92	entw. und ausgef. v. Hagen	— E = gb. E = v, alif, Im.	177,2 — 68,9	— — 68,9	— 5,77 6,5	— — 2,75	4,15 — 4,02	— — —	— — —	— — —	1022,4 — 475,4	170 (von 114 Anzahl d. dachgesch.)

B. Güterschuppen mit
Bemerkung: Bei den unter Nr. 10 bis 15 mitgetheilten Raum- und Flächenangaben sind die Angaben für den Güterschuppen und das

a) Güterschuppen

13		14				15						16					17		
Gesamtkosten der Baubau- nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauteile (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen		
der Aus- führung (Spalte 13)	im ganzen	für 1			Nat- ural- ein- heit	Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gaslei- tung		Wasser- lei- tung		Grund- mauer	Mauern	An- sichten	Dächer			Decken
		qm	ehm				im ganzen	für 100 ehm	im ganzen	für 1 Flamm- me	im ganzen	für 1 Hahn							
fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.	fl.
1900 25 358	19 131 2 585 (Nehmsb.) 1 124 (Nehmsb.) 2 518 (sonst. Einricht.)	136,4	14,6	—	—	—	257 eisc. Ofen	80,1	—	—	—	—	Bruch- steine	Bruch- steine	Rohbau v. Leach, Bruch- steinen, Archi- tekt.-Th. Werkst. Empf.- geb. Schiefer- teileid., Guter- schupp- gefügt	deutscher Schiefer auf Schal- schuppen nicht. Dachv.	K. gew., sonst Balkend., Guter- schuppen nicht. Dachv.	Holz	—
1900 25 762	22 095 3 067 (Nehmsb.)	155,6	16,4	—	—	2000 (7,9%)	339 eisc. Regul- Füllfen	74,4	—	—	—	—	Grün- stein- bruch- steine	Ziegel- fachwerk	—	—	—	Eichen- holz	Die Umfassungswände der Empfangs- Geb. sind 1 Stein stark.
1900 15 869	13 521 2 048 (Nehmsb.) 200 (Nehmsb.)	85,7	9,8	—	—	—	450 Kachel- u. eisc. Regul- Füllfen	169,2	—	—	—	—	Bruch- steine und Ziegel	Ziegel	Rohbau	—	—	Granit zwisch. Wau- gen- mauer	—
1915 51 300	51 300	24,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	eiserne Säulen, bew. d. Wände des Empf.- Geb.	—	Weil- blech auf eis. Gitter- trägern	—	—	Die südliche Bahn- steighalle (1190 qm) ist an die Empfangs- geb. angebaut, die südliche Zwischen- bahnteighalle (942,2 qm) steht frei auf eis. Säulen
<p>chuppen. ep = Expedition, f = Flur, gb = Güterboden, ge = Geräte, gpf = Güterempfang, ges = Güterversandt, h = Hof, lk = Lampenkammer, patr = Wirtshaus, lm = Lademeister, s = Vorhalle, Vorplatz, es = Vorsteher, u = Wohnung, wt = Werthgüter, zt = Zählstelle.</p>																			
<p>Abfertigungsgebäude.</p>																			
<p>1900 10 660 9 070 1 590 (Nehmsb.) 53,4 8,3 55,9 — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — — —</p>																			

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Bauleitenden (bzw. der Behörde)	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mansar- denhöhen, Giebel, Thürmen un- w.	Gesamt- raum- inhalt des Ge- lände- (Spalte 7. s. v. 16)	Anzahl und Be- zeichnung der Nut- zein- heiten	
						im Er- d- ge- schoss qm	davon unter- keller qm	a. des Kellers m	b. des Erd- geschosses un- ver. m	c. des Damp- felds m				
	Gütersch. m. Albert.-Geb. auf Bahnhof Bingerbrück (Anbau)	Köln (linksh.) Coblenz	92 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	— E = gb.	— 184,2	— 7,25	— —	— 5,63	— —	— —	— 1335,5	180 (je 100 qm Fläche dach.)	
	a) Güterschup- pen	—	—	—	E = abf, f, ca, vs.	111,1	—	10,64	(E = 3,8 1 = 3,6)	1,63	30,0	1212,1	—	
	b) Abfertigungs- gebäude	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
12	desgl. Vohwinkel	Elberfeld Duisen-Elberf.	91 91	entw. u. ausgef. v. Friederichs	— E = gb.	— 690,0	— —	i. M. 0,27	— —	i. M. 3,96	— —	— 3036,3	667 (je 100 qm)	
	a) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	b) Abfertigungs- gebäude	—	—	—	E = abf, ca, vs, ast, f.	119,3	119,2	7,93	2,83	3,6	1,6	125,0	1058,3	
13	desgl. Bunzlau	Berlin Breslau (Bresl.-Som- merfeld)	92 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	— E = gb.	— 330,7	— 330,7	— 7,13	— 2,1	— 4,96	— —	— 2354,6	298 (je 100 qm Fläche dach.)	
	a) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	b) Abfertigungs- gebäude	—	—	—	E = abf, vs, ca, f, ab.	121,9	4,9	—	—	3,46	0,21	—	967,7	
14	desgl. Zerbst	Erfurt Dessau	91 92	wie vor	— E = gb.	— 377,8	— 97,2	— —	— 2,0	— 4,9	— —	— 2541,1	332 (je 100 qm Fläche dach.)	
	a) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	b) Abfertigungs- gebäude	—	—	—	E = abf, ca, vs, lm, f.	110,0	110,0	6,28	2,15	3,46	0,6	—	690,8	
15	Gütersch. m. Albert.-Geb. auf Bahnhof Frankfurt a. M.	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	85 86	entw. u. ausgef. v. Genth	— E = gb.	— 635,4	— 635,4	— 9,88	— 3,6	— 4,96	— —	— 6068,1	501 (je 100 qm Fläche dach.)	
	a) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	b) Abfertigungs- gebäude	—	—	—	E = abf, ca, vs, ac, lm, f, v.	159,1	159,1	8,6	3,6	4,0	—	1368,3	—	
Bemerkung: Bei den unter Nr. 16 bis 27 mitgetheilten Bau- sätzen sind die hier gemachten Angaben schon auf den Güter-														
16	Gütersch. m. Albert.-Geb. auf Bahnhof Au	Köln (rechtsh.) Köln (Deuts.-Güterf.)	87 88	entw. bei d. E.-B.-A. ausgef. v. d. E.-B.-A. Neuwied	E = gb, abf, ast, v, f.	305,9 241,5 70,8	— — —	— 6,06 9,88	3,0	4,5 (4,20)	(1,8)	—	2036,9	225 (je 100 qm Fläche dach.)
	a) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
17	desgl. Gummersbach	Elberfeld Hagen	92 92	entw. v. Glasow, aus- gef. v. Barzen	E = gb, abf, ca, f.	298,9 246,6 52,3	52,8 — —	— 5,95 7,27	2,6	4,5 (4,3)	(0,18)	50,0	1894,4	238 (je 100 qm)
18	desgl. Düsseldorf- Bilk	Elberfeld Duisen-Elberf.	89 90	entw. u. ausgef. v. Hofschoten u. Hauser	E = gb, f, 6 b. im D: 5 Räume.	911,7 712,2 109,8 89,9	109,8 — — —	— 6,53 8,77 7,74	2,44	4,96 (4,27)	(1,87)	—	6308,4	686 (je 100 qm)
	a) Güterschup- pen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	b) Abfertigungs- gebäude	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
19	desgl. Dülken	Köln (linksh.) Crefeld	91 91	entw. bei d. E.-B.-A. ausgef. v. Lehmann		306,6 256,6 76,9 3,1	80,0 — — —	— 5,83 6,9 6,1	2,77	4,0	—	—	1973,7	235 (je 100 qm)

Bemerkung: Bei den unter Nr. 16 bis 27 mitgetheilten Bau-
sätzen sind hier gesuchten Angaben sich auf den Güter-



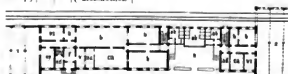



a) Güterschuppen

b) Massive

1) eingeschos-



13		14				15								16						17	
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baulichkeiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der								Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 13)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Döcken	Haupt- treppen			
„	„	„	qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn							„	„	„
19 951	19 875	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	—	6 441 2 000 (off. Güterschupp u. Ladestraße)	35,0	4,8	35,8	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachw., gefügt	Schiefer auf Schalung	sichtb. Dach- verband	—	Offene Güterhalle 62 qm, Ladebahn 37,8 qm.		
—	—	10 835	97,8	8,9	—	—	200 eis. Säulenöfen	32,0	300	—	—	—	„	„	„	„	Balken- decken	—	—		
11 800	11 940	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachw., gefügt	Holz- cement	sichtb. Dachv.	—	4 Oberlichte.		
—	—	12 962	108,7	12,8	—	—	—	—	—	—	—	—	„	Ziegel	Rohbau	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Oefen alt.		
massiv.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
21 000	20 409	—	—	—	—	—	—	—	193	9,2	—	—	Sand- bruch- steine	Ziegel	Rohbau	Pappe	K. Bal- kond., sonst sichtb. Dachv. Balken- decken	—	—		
—	—	6 730	55,8	10,1	—	—	237 Kachelöfen	99,7	117	8,4	—	—	„	„	„	„	—	—	—		
25 000	23 695	—	—	—	—	—	—	—	532	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau	Pappe	K. gew., sonst sichtb. Dachv.	—	—		
—	—	9 280	84,1	13,4	—	—	340 Kachelöfen	130,8	—	—	—	—	„	„	„	„	K. gew., sonst Balken- decken	—	—		
57 000	82 150	—	—	—	—	—	—	—	—	—	110	110,9	Sand- bruch- steine	Ziegel	Werk- steinbau	Well- blech	K. gew., sonst sichtb. Dachv.	—	Eiserner Dachverband durchgehende seit- liche Oberlichte.		
—	—	18 754 2 182 (Einbauung) 2 934 (sichtb. Bemaßung)	117,9	13,7	—	—	140 eis. Oefen	39,7	—	150	37,5	—	„	„	„	Falz- u. Glas- ziegel	K. gew., sonst Balkend.	—	—		
anlagen ist das Abfertigungsgebäude nicht besonders abgerechnet, schuppen und das Abfertigungsgebäude zusammen beziehen.																					
Fachwerk.																					
15 000	25 920	25 549 171 (sichtb. Bemaßung)	84,8	12,8	—	—	40 eis. Oefen	31,9	—	—	—	—	Bruch- steine	Güter- schupp. Ziegel- fachw., gefügt, Abfert.- Geb.	Ziegel- fachw., gefügt, Abfert.- Geb.	eis. Flannen auf Schal.	K. gew., sonst Balkend.	—	—		
18 000	19 200	19 200	61,8	10,1	—	—	—	—	—	—	—	—	Grün- wacke- bruch- steine	Güter- schupp. Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachw., gefügt, Abfert.- Gebäude	Falz- ziegel, Vor- dächer Pappe	—	—	Die äußeren Fach- werkswände des Ab- fert.-Gebäudes sind 1 Stein stark.		
45 375	44 365	44 365	48,7	7,9	—	—	111 eis. Oefen	71,8	1228	38,4	131	65,8	Ziegel	„	Ziegel- fachw., gefügt	Pappe	Güter- schupp. sichtb. Dachv., Abfert.- Geb.	—	Güterschuppen mit durchgeh. Oberlicht, sonst Bemaßung wie vor.		
Bauten.																					
siehe Bauten.																					
18 000	17 813	15 946 1 867 (Nebenbau)	47,4	8,3	—	—	759 (4,8 m ²) eis. Oefen	66,4	394	26,8	—	—	„	Ziegel	Rohbau	Holz- cement	K. gew., sonst Sparren- decke	—	Nebenanlagen: 1053, 1114 d. Befest. d. Ladestraßen, 814, 1114 d. Befest. d. Seitenwege.		

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bezw. der Behörde)	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgesimses m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebauten Dachgeschoss, Mansardendächer, Giebel, Thürmen usw. ebn	Gesamtinhalt des Gebäudes (Raum 7, 8 u. 10) ebn	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm		a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses usw. m	c. des Dampels m			
20	Steuerersch. m. Abfert.-Geb. auf Bahnhof Erfurt	Erfurt	91 92	entw. u. ausgef. v. Raabe		510,1 425,5 86,6	86,6 — 86,6	— 7,0 7,2	3,07 5,38 (4,0)	—	—	3568,0	265 (ein Giebel- dampf.)	
21	Güterersch. mit Abfert.-Geb. auf Bahnhof Unna	Elberfeld Hagen	91 91	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	E = gb (eingebaut: Im und Raum für zurückgewiesene Güter), aldf, ca, v.	558,9 461,3 88,0 8,6 9,6	88,0 — 88,0 7,45 5,5	— 7,45 7,98 5,5	2,5 5,5 (1,20)	—	—	4191,7	387 (ein wasser- werk)	
22	deagl. Celle	Hannover Harburg	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Hecke		1192,8 971,5 221,3	222,1 — 221,3	— 6,12 7,1	2,5 4,5 (3,77)	(0,6)	—	7516,8	906 (ein wasser- werk)	
23	deagl. Glatz	Breslau Neisse	92 92	entw. u. ausgef. v. Jungmann	E = gb, ab, 2b, ca, va, Im, f.	1278,4 1119,2 130,4 28,8	1249,6 1119,2 130,4 —	— 8,46 7,01 5,74	3,08 5,8 (3,7)	(0,15)	—	10547,8	1049 (ein Giebel- dampf. 237, ein Kellerf.)	
24	Zoll-u. Gütersch.-Anl. a. d. Haupt-Güterbahnhof Düsseldorf-Derendorf	Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)	88 91	entw. u. ausgef. v. Rofkothien		5094,3 5268,4 322,9 217,4 186,2	725,9 — 322,9 217,4 186,2	— 6,2 10,51 7,81 11,21	3,0 4,6 (2,8) (0,36)	(3,5)	—	39887,5	4924 (ein Giebel- dampf.)	
25	Eligutensch. mit Abfert.-Geb. auf d. Haupt-Pers.-Bahnhof Düsseldorf	Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)	88 91	entw. u. ausgef. v. Rofkothien	1 = Versandt- u. Empfangsgüterersch. 2 = Zollabfertigungsschuppen. E = gb, 4b, f.	774,2 538,9 62,8 173,4	236,2 — 62,8 173,4	— 5,05 7,5 10,56	2,88 E = 4,5 (4,26) (1 = 3,2)	—	—	5017,3	493 (ein wasser- werk)	
26	Güterersch. mit Abfert.-Geb. auf d. Zoll-inlandstation Bremen	Hannover Bremen	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Raschof		1190,6 970,7 194,6 11,8 13,5	206,4 — 194,6 11,8 —	— 6,36 10,13 6,23 4,68	2,5 E = 4,5 (3,6) (1 = 3,6)	(0,5)	—	8281,6	913 (ein wasser- werk)	
27	Güterersch. m. Abfert.-Räum. auf Bahnhof Herbesthal	Köln (linkerh.) Aachen	92 92	ausgef. durch d. E.-B.-A.	E = gb, Im, — 1 = aldf, ca, b, va.	215,5 49,6 155,9	59,6 39,6 —	10,06 9,13	2,1 E = 3,48 1 = 4,16	0,18	—	2069,7	165 (ein Giebel- dampf. 11 qm Kellerf.)	
<p>Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beschriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet:</p> <p>afr = Aufenthaltsraum, b = Bureau, alst = Arbeiterstube, -raum, f = Flur,</p>														
<p>Locomotivsch. m. Wasserstat. auf Bahnhof Garding</p>														
1	Altona Flensburg	92 92	entw. u. ausgef. v. Biedermann	1 Gleis, (angebaut: achtziger Wasserturm und afr).		147,1 127,7 10,9 8,5	— 6,96 3,66 12,37	—	6,25	—	31,0 (f. d. maschin. Kraft d. Wasserturmes)	1065,0	2 (ein wasser- werk)	
2	deagl. Straßersbach	Köln (rechterh.) Köln-Deutz (Deuts.-Gießen)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Kudow		225,5 165,3 30,1 29,8	— 8,09 12,04 9,57	—	E = 6,41 (4,30) (1 = 3,56)	(2,47)	—	1988,5	2 (ein wasser- werk)	
3	deagl. Mersbach	"	90 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Dries	wie vor,	225,5	—	—	E = 6,41 (4,30) (1 = 3,56)	(2,47)	—	1988,5	2 (ein wasser- werk)	

III. Locomotiv-

A. Rechteckige Locomotiv-Schuppen

a) Fachwerks-

1. Locomotivschuppen

—	31,0 (f. d. maschl. Kopf d. Wasser- turmes)	1065,0	1
(2,47)	—	1988,5	2 (Lau- schiff- staud)
(2,47)	—	1988,5	2 (wie v.)

13		14					15								16					17	
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baulichkeiten nsw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der								Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 1)	im ganzen	für 1			Bau- leistung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen			
			qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn									
.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M	.M									
37 520	33 106	33 106	64,9	9,2	—	—	302	119,7	—	—	308	308,0	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau m. Ver- blend- u. For- mst., (einschl. u. Ab- deck. Werkst.	Holz- cement	Abf.-Geb. K. u. E. Cement- Beton- Gew., Gütersch. sichtb. Dachb.	—	Gütersch. eis. Dach- binder u. durchgeh. weisse Oberlichte. — Elektr. Beleuchtung		
28 500	26 407	26 407	47,2	6,3	—	1312 (5,6%)	61	42,7	—	—	—	—	Sand- bruch- steine u. Ziegel	—	Robbau	Pappe	Gütersch. sichtb. Dachb., Abf.-Geb. K. gew., sonst Balkend.	—	Gütersch. tiefe Grund- ung (in Sp. 15 enth.). Oberlicht. Oefen theilw. alt.		
66 450	55 236	53 457 1 236 (Abfertigung) 511 (Brannen)	44,8	7,1	—	2066 (3,7%)	378	67,6	870	21,5	—	—	Ziegel	—	—	Holz- cement	K. des Gütersch. schupp. Balkend., sonst wie vor	—	Gütersch. eis. Dach- binder u. Oberlichte		
72 000	66 563	66 423 140 (Ein- zelanfertigung)	52,8	6,4	—	—	226	77,3	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	—	—	Pappe	Gütersch. sichtb. Dachb., Abf.-Geb. theils gew., theils Balkend.	—	Gütersch. mit durch- gehend. Oberlicht. Holzerner Dachver- band, vereinigt Hänge- u. Spreng- werk.		
356 400	316 091	302 474 4 305 (sonst. Einserst.) 7 472 (Abfertigung) 1 840 (Ein- zelanfertigung)	50,5	7,8	—	—	1058	42,5	4190	27,4	1391	231,8	Ziegel	—	Robbau m. Ver- blend- u. For- mst., Giesma Werkst.	Holz- cement	Gütersch. sichtb. Dachb., Abf.- Geb. theils gew., theils Balkend.	—	Gütersch. eis. Dach- binder u. durchgeh. Oberlichte.		
geschossige Bauten.		50 029 11 414 (Grund)	76,2	11,8	—	—	418	73,1	—	—	960	141,3	—	—	Rohbau m. Ver- blendst., Arch.- Theile Werkst.	—	nur K. gew., sonst wie vor	Holz	Kändl. Grund: Pfe- ler u. Bögen. Gü- tersch. eis. Dach- binder u. durchgeh. Oberlicht. Abfer- tigungsgeb. zweige- schossig.		
72 000	89 664	63 583 6 081 (Grund)	70,2	10,1	—	2876 (3,2%)	1164	139,2	873	26,5	486	121,5	—	—	Rohbau	Güterschupp. Holz- cement, Abf.- Geb. Pfannen	—	—	Kändl. Grund: Sand- schüttung. Güterschupp. eis. Dach- binder u. durchgeh. Oberlicht. Abfer- tigungsgeb. zweige- schossig.		
sige Bauten.		19 000	88,2	9,2	—	—	—	—	—	—	—	—	Bruchst. u. Ziegel	—	—	Pappe	K. u. E. gew., sonst Balkend.	—	—		

Schuppen.

mit direkten Einfahrtgleisen.

Bauten.

mit Wasserstation.

ge = Geräthe,

fr = Feiler,

lf = Locomotivführer,

m = Materialen,

mg = Magazin,

wr = Meister, Werkmeister,


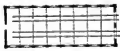

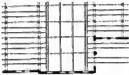
pu = Putzer,

sd = Schmiede,

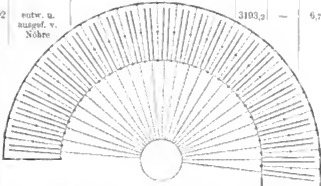
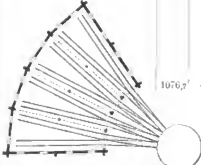
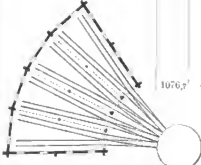
ün = Uebersichtungsraum,

wa = Waschraum.

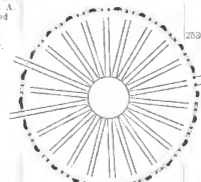
13 000	11 514	10 734	73,8	10,1	5367,6	—	280	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel-fachw. Wass.-serth. massiv	Ziegel-fachw. gefugt, serth. Robbau	—	sichtb. Dachverband	—	10 ebn Bettichinhalt. Dachstuhl vereinigt. Hänge- u. Sprengwerk.
17 500	18 700	14 900	66,1	7,5	7450,6	1300 (7,6%)	70	54,6	—	—	—	—	Grauwerkbruchst.	Ziegel-fachw. serth. penh. massiv	Ziegel-fachw. gefugt	Pfannen auf Latten	Locomotivschupp. sacht. Dachb., sonst Balkend.	—	Dachstuhl wie vor. Die äusseren Fachwerk-Winde der Wasserstation sind 1 Stein stark.
15 000	22 201	18 496	82,0	9,4	9248,0	—	278	20,3	—	—	—	—	Ziegel	—	—	—	—	—	Dachstuhl wie vor.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12		
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- führung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriss selbst Reichsricht	Belaste Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- laute Dach- geschosse, Mansar- denächer, Giebel, Thürme usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (siehe 7, 8 u. 10)	Anzahl und Be- zeichnung der Nutz- einheiten
						im Erd- geschosse	davon unter- kellert	Gesamt- höhe d. O.-K. d. Fundamente bis z. d. O.-K. d. Hauptgesimmes	a. des Kellers	b. des Erd- geschosses usw.			
						qm	qm	m	m	m	m	cbm	ein
4	Locomotivsch. m. Wasserstat. auf Bahnhof Aken	Erfurt Dessau	91 92	entw. und ausgef. durch d. E.-B.-A.	im wesentlichen wie Nr. 2	270,4 200,0 31,2 38,6	— — — —	— 6,33 3,12 4,26	—	5,78	—	1720,8	2 (Loco- motiv- stände)
5	desgl. auf Haltestelle Diering- hausen a) Locomotiv- schuppen	Elberfeld Hagen	92 92	entw. von Glacwald, ausgef. von Harzen		— — 240,8	— — —	— — 6,55	—	5,63	—	1577,2	2 (nur vor) 2 (nur vor)
	b) Wasserthurn	—	—	—	siehe die Abbildung.	15,4	—	11,4	{ E = 3,6 I = 3,2 II = 3,4			34,0 (f. d. machb. Kopf)	25 (ein Brück- stück)
6	Locomotivsch. auf Bahnhof Mühlheim a. Rh. (Anbau)	Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)	90 90	entw. und ausgef. von Bruckmann	3 Gleise neben einander, sonst wie Nr. 7.	542,1	—	7,27	—	6,27	—	3941,1	6 (Loco- motiv- stände)
7	desgl. Nr. V auf Bahnhof Halle a. S.	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.- Leipzig)	86 86	entw. und ausgef. von Kuniger		464,7	—	7,07	—	6,07	—	3283,4	4 (nur vor)
8	desgl. auf dem Haupt-Person- Bahnhof	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	85 87	entw. und ausgef. von Genth	3 Gleise neben einander, sonst wie vor.	653,8	—	7,0	—	5,98	—	4576,8	6 (nur vor)
9	desgl. auf Bahnhof Königs	Bromberg Schneidmühl	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. von Buchholz		2154,2	—	7,82	—	6,6	—	10199,6	14 (nur vor)
10	desgl. nebst Febersicht- Geb. auf dem Haupt-Person- Bahnhof Düsseldorf	Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)	89 91	entw. und ausgef. von Reickthorn u. Hauser	Locomotivschuppen wie vor.	2163,0 2047,8 115,2	— — —	— 6,32 5,32	—	6,0 (4,2)	—	14760,1	14 (nur vor) (1) (Bau- werk)
11	Desgl. auf d. Haupt-Person- Bahnhof Düsseldorf- Derendorf	—	89 91	—		5166,1	—	6,74	—	5,94	—	34819,8	34 (Loco- motiv- stände)
12	desgl. auf d. Central-Rangir- Bahnhof Cassel	Hannover Cassel (Main-Wes.-R.)	90 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. von Fenkner	im wesentlichen wie vor.	5092,8 3112,7 90,3	90,1 — 90,1	— 8,2 9,0	3,16	5,7	—	42735,0	30 (nur vor)
13	desgl. auf d. Haupt-Person- Bahnhof Frankfurt a. M.	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	85 87	entw. und ausgef. von Becker u. Fidelack	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	a) Locomotiv- schuppen	—	—	—	im wesentlichen wie vor.	7773,6 2612,1 2159,5	— — —	— 7,6 12,67	—	6,0 (11,6)	—	500,0	69 102,7
	b) 2 Anbauten zusammen	—	—	—	E = mr, b, mg, f. E = 2 afr, lf, hr, f.	402,4 200,2 292,2	200,2 200,2	8,3 6,61	3,1	4,75	0,35	—	3593,1
	c) 2 Verbin- dungsgeänge zusammen	—	—	—	—	94,2	—	4,81	—	3,0	—	—	424,8



13		14					15								16					17	
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baulichkeiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der								Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 1)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen			
			qm	ehm	Nutz- einheit		im ganzen	für 100 ehm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn									
11 000	13 179	13 179	48,7	7,7	6589,5	—	500 eis. u. Kachel- öfen	40,3	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachw., Wassert. mauerst.	Ziegel- fachw., gefügt, bzw. Rohbau	Pappe	Loco- motive- schupp., sichts. Dachv., sonst Balkend.	—	16 ehm Bottichinhalt. Dachstuhl wie bei Nr. 1.		
23 000	20 000	—	—	—	10000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	9 470	39,3	6,0	4735,0	—	—	—	—	—	—	—	Grauwacke- bruchst.	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachwerk gefügt	Schiefer auf Schal.	sichts. Dach- verband	—	Dachstuhl wie vor. Die Kosten f. d. Loco- motivschuppen u. d. Wasserstation konnten hier getrennt angegeben werden.		
—	—	2 496 5 052 (innerer manchesterle Feuerst.) 1 798 (Schmaeder) 1 200 (Drausen)	161,7	11,9	99,5	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel, II Ziegel- fachwerk	—	—	Gewölbe	—	—		
ohne Wasserstation.																					
31 000	31 178	28 326 2 852 (befe. Gründung)	52,3	7,2	4721,0	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachwerk gefügt	Falz- ziegel	sichts. Dach- verband	—	Polonceau-Binder. Gründung: Pfeiler mit Bögen.		
Bauten.																					
24 000	21 455	21 455	46,2	6,5	5363,5	—	1000 eis. Öfen	33,5	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau mit Ver- blendst.	Schiefer auf Schal.	—	—	Eiserne Dachbinder.		
40 000	41 270	36 270 5 000 (befe. Gründung)	55,5	7,9	6045,0	—	635 Circul.-Öfen	13,9	875 (eiserne, Druckst.)	—	—	—	—	—	—	Falz- ziegel	—	—	Eiserner Dachstuhl. Gründung: Pfeiler mit Bögen.		
Schuppen mit Schiebebühne.																					
113 000	88 500	88 500	41,1	5,5	6321,1	—	2180 eis. Regul.- Füllöfen	13,8	890	24,7	480	40,0	Feld- steine	—	—	Pappe	—	—	Polonceau-Binder. — Dächer mit Ober- licht.		
112 000	135 460	98 316 37 144 (befe. Gründung)	45,5	6,7	7022,6	—	1559	10,5	—	—	1177	—	Ziegel	—	—	Falz- ziegel	—	—	Eiserner Dachstuhl. Dächer mit Ober- licht. — Elektrische Beleuchtung.		
238 000	237 000	219 517 13 800 (Schiebebühne) 3 723 (innerer Ausb.)	42,5	6,3	6456,4	—	3060	11,1	2865	67,3	3148	166,0	—	(Seiten- wand Ziegel- fachw., sonst Ziegel)	—	—	—	—	Bauart der Dächer wie vor.		
260 000	258 062	256 062	49,5	6,0	8003,1	6 810 (2,6%)	2418 Circul.-Öfen	7,6	1390	7,7	887	59,3	Bruch- steine	Ziegel- fachw., sonst Ziegel	Rohbau mit Ver- blendst., Fenster und Gussma- Sandst.	Pappe	K. gew., sonst sichts. Dachv.	—	Eiserner Dachver- band. Dächer mit Oberlicht.		
305 141	302 022	—	—	—	15 540 (2,6%)	15 540	8390 Circul.-Öfen	13,0	5396 (eiserne Druckst., 20 Bögen, 10 Lüftungsschuppen)	—	9484	131,1	Bruch- steine	Ziegel	—	—	—	—	Wie vor. Gründung: Pfeiler mit Bögen.		
—	—	548 740 18 000 (befe. Gründung)	70,6	7,9	8850,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Well- blech	sichts. Dachv.	—	—		
—	—	29 063 1 000 (befe. Gründung)	60,2	8,3	—	—	160 gusseis. Öfen	—	—	—	75	18,8	—	—	—	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balkend.	—	—		
—	—	3 028 1 591 (Abstrichgeb.)	32,2	7,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachwerk gefügt	—	—	—	—		

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12
Nr.	Bestimmung und Ort des Hauses	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der An- fuhr- ung von bis	Name des entworfenen und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Bekannte Grundfläche im Er- d- ge- schoss qm	Gesamt- fläche d. Geb. u. d. O.-K. d. Fundam. entsprechend dem zu d. O.-K. d. Haupt- geschoßes qm	Höhen der einzelnen Geschosse a. des Kellers b. des Erd- geschosses c. des Dach- geschosses m	Zuschlag f. d. ausge- baute Mauer- deckende Gebäude- theile u. w. ebm	Gesamt- raum- inhalt des Gebäudes a. a. 10 ³ ebm	Anzahl und Be- zeichnung der Noten- blätter
14	Locomotiv- Schuppen Nr. III auf Bahnhof Halle a. S.	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.- Leipzig)	87 92	entw. u. ausgef. v. Staupfer	alle Gleise sind Einfahrtsgleise, sonst im wesentlichen wie Nr. 11, (eingezeichnet: un, alr, wa, bl).	4676,2 2646,0 1254,6 774,8	— — 6,6 5,8 9,4	— — 5,2 (7,2) 19,0	—	500,0	36 038,2 41 (Lössen- ende)
15	deogl. Deutscherfeld	Köln (rechtsrh.) Köln-Deuts (Deuts.-Gies.)	90 92	entw. u. ausgef. v. Nöhre		3103,2	— 6,7	— 5,2	—	—	31394,6 33 (wie vor)
16	deogl. Lippstadt	Hannover Friedrichshagen	91 92	entw. h. d. E.-D., aus- gef. v. George	Anordnung der Gleise wie vor.	269,8	— 5,20	— 6,35	—	2225,0	2 (wie vor)
17	deogl. Falkenberg (Ansb.)	Erfurt Dessau	90 91	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	deogl.	309,0	— 7,5	— 6,2	—	2999,8	3 (wie vor)
18	deogl. Elberfeld- Steinbeck	Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)	90 92	entw. b. d. E.-B.-A., ausgef. durch d. E.-B.-I.	deogl.	849,1	— 6,9	— 0,16	—	5858,8	8 (wie vor)
19	a) I. Theil b) II. Theil deogl. Rotho Erde	— — Köln (linksrh.) Anchen	92 92 91 92	— — entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A.	deogl. 	849,1 849,1 1075,2	— 6,9 — 6,9 — 7,2	— 6,16 — 6,16 — 5,86	—	5858,8 5858,8 7741,4	6 (wie vor) 10 (wie vor)
20	deogl. Gölar	Magdeburg Halberstadt	90 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A.		1076,2	— 7,15	— 6,28	—	7698,4	8 (wie vor)
21	deogl. Ascherleben	—	91 92	—	Anordnung der Gleise wie vor.	1061,8	— 8,25	— 0,35	—	9114,0	5 (wie vor)
22	deogl. Bremen (Ansb.)	Hannover Bremen	91 92	entw. b. d. E.-B., aus- gef. v. Bischoff	Anordnung der Gleise wie bei Nr. 15.	1151,1	— 7,7	— 6,5	—	8863,6	10 (wie vor)
23	deogl. Neumünster (Ansb.)	Altona Kiel	92 92	—	deogl.	1152,8	— 7,0	— 6,18	—	8070,8	10 (wie vor)
24	deogl. Steele	Köln (rechtsrh.) Essen	92 92	entw. v. Heise, ausgef. v. Nathurdt	deogl.	1169,2	— 6,4	— 6,0	—	7701,8	8 (wie vor)

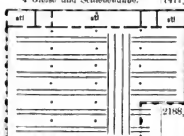
13		14				15								16					17
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauteilekosten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der								Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1			Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen	
			qm	cbm	Nutzein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn							
..
directen Einfahrtgleisen und mit Schiebebühne.																			
272 000	270 276	204 276 6 000 (Schiebebühne)	56,3	7,3	0445,3	—	4740	14,3	3944	40,3	3964	142,3	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau m. Ver- blend- steinen	Pappe	sicht- barer Dach- verband	—	Eiserner Dachverb.
Locomotiv-Schuppen.																			
Bauten.																			
181 500	141 123	127 621 11 940 (Nebenanl.) 1 562 (innerer Eisenverb.)	40,0	6,0	3867,3	8711 (6,2 ^{1/2} m)	—	—	1929	15,3	756	47,3	Ziegel	Fachwerk	Bretter- bekleidung	„	„	—	Hölzerner Dachstuhl.
Bauten.																			
Isere Anbauten.																			
19 000	14 692	14 692	54,3	6,6	7346,0	—	185	—	195	32,3	513	256,3	Bruch- steine	{ 1 Seiten- wand Ziegel- fachw., sonst Ziegel	Rohbau	{ Dop- pel- papp- dach	„	—	Eiserner Dachbinder.
18 000	17 274	17 274	43,2	5,8	5758,0	—	497	16,9	—	—	—	—	„	„	„	Pappe	„	—	Wie vor.
137 000	127 800	51 419 76 271 (Nebenanl.)	60,8	8,3	8603,2	2500 (2,9 ^{1/2} m)	900	13,4	175	58,3	742	185,3	„	{ Vorder- wand Eisen- constr., sonst Ziegel	„	Falz- ziegel	„	—	{ Eiserner Dachverband. Nebenanlagen: 38706 m f. Bodenabtrag, 15508 „ f. d. Drehstühle u. aufz. Gleise, 21877 „ f. d. Kohlenläufe.
70 000	67 783	49 209 18 523 (Nebenanl.)	58,0	8,4	8210,0	2500 (3,7 ^{1/2} m)	900	13,4	175	58,3	742	185,3	„	„	„	„	„	—	{ Eiserner Dachverband. Nebenanlagen: 16873 m f. Bodenabtrag, 1650 „ f. aufz. Gleise.
70 000	64 144	62 720 1 424 (innerer Eisenverb.)	58,3	8,1	6272,0	—	1296	17,6	—	—	1017	17,0	Ziegel	„	„	Pappe	„	—	Eiserner Dachverb.
66 000	60 338	60 338	56,0	7,8	7542,3	1388 (2,2 ^{1/2} m)	1575	19,4	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	„	„	„	—	Hölzerner Dachverb. hand. Zwischenbinder mit Eisen armirt.
67 000	66 190	66 190	60,3	7,3	8273,3	1044 (1,8 ^{1/2} m)	1583	19,1	1400	63,3	1658	414,3	„	{ 1 Seiten- wand Ziegel- fachw., Vorderw. Eisen- constr., sonst Ziegel	„	„	„	—	Wie vor.
72 000	57 500	52 722 4 728 (Nebenanl.)	45,3	6,0	5272,2	585 (1,0 ^{1/2} m)	665	7,9	607	25,3	1698	339,0	Ziegel	Ziegel	Rohbau m. Ver- blendst.	„	„	—	{ Eiserner Dachbinder. — Es sind 2 Th. alte Ziegel wieder verwendet.
62 000	48 215	48 215	41,3	6,0	4821,3	—	1235	15,9	574	38,3	1406	281,3	„	{ 1 Seiten- wand Ziegel- fachw., sonst Ziegel	„	„	„	—	Eiserner Dachbinder.
82 000	76 165	76 165	63,3	9,9	9520,6 (bezw. 4760,3)	—	1709	18,3	2732	—	1870	—	Bruch- steine	Vorderw. Eisen- constr., sonst wie vor	„	Falz- ziegel	„	—	Wie vor.

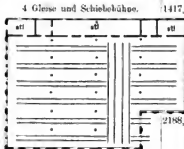
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgearbeitete Dachgeschosse, Mansardendächer, Giebel, Thürmen usw. etc.	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes in cbm	Anzahl der Bau-gegenstände		
						in Erdgeschosse qm	davon unterteilt qm	a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses m	c. des Dampfes m					
25	Locomotivsch. auf dem Staatsbahn-Güterbahnhof Frankfurt a. M.	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	86	87	entw. u. ausgef. v. Schögt	—	rund 1264,0	—	rund 7,0	—	5,53	—	8 848,0	10 (siehe vor)	
26	deogl. auf d. Staatsbahn-Güterbahnhof Frankfurt a. M.	Breslau Neisse	91	92	entw. u. ausgef. v. Jungbaum	Anordnung der Gleise wie bei Nr. 20.	1307,9	—	10,15	—	6,0	—	13 275,2	10 (siehe vor)	
27	deogl. auf Bahnhof Gleßen	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	86	87	entw. u. ausgef. v. Meitzel	deogl. (angebaut: mg, ast.)	rund 1613,0	—	rund 7,6	—	5,55	—	11 291,0	14 (siehe vor)	
28	deogl. Hagen-Eckesey	Hannover Osnabr. (Main-We.-B.)	86	87	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Horstmann	Anordnung der Gleise wie bei Nr. 15.	1815,9	—	7,42	—	6,52	—	13 474,0	18 (siehe vor)	
29	deogl. Osterfeld	Elberfeld Hagen	89	91	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	deogl. (eingebaut: Rampe für Sand und H.)	2256,8	—	7,00	—	1. M. 5,00	—	15 997,2	20 (siehe vor)	
30	deogl. Lichtenberg-Friedrichsfelde	Köln (rechtsrh.) Essen	91	91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Dries	Anordnung der Gleise wie bei Nr. 15. (angebaut: ge, po, m.)	2337,0	—	7,0	—	5,7	—	16 359,0	20 (siehe vor)	
31	deogl. mit Bauraumgebäude auf Bahnhof Dorsien	Bromberg Berlin (Berl.-Schneidemühl)	91	92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Stuerz u. Christoffel	Anordnung der Gleise wie bei Nr. 20.	3151,6 3006,7 144,9	— — —	— 6,82 5,08	—	6,32	—	21 314,2	30 (siehe vor)	
32	deogl. mit Wasserstat. auf Bahnhof Au	Köln (rechtsrh.) Essen	92	92	entw. v. Kluge, ausgef. v. Awater	Anordnung der Gleise wie bei Nr. 15. (angebaut: sd, mg, 2 b.)	496,0 350,5 145,5	— — —	— 7,55 6,80	—	5,8 (4,8)	—	3 542,6	3 (siehe vor)	
33	Loc.-Sch. Nr. 1 auf Bahnhof Halle a. S.	Köln (rechtsrh.) Köln-Deutz (Deuts.-Gleise.)	87	88	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A. Neuwied	Anordnung der Gleise wie vor. (angebaut: rechteckiger Wasserturm)	519,5 458,9 60,6	— — —	— 12,4 15,55	—	E = 6,8 (I = 4,5)	—	5 708,6	4 (siehe vor)	
34	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.-Leipzig)	91	92	entw. u. ausgef. v. Königer		2536,6	—	9,0	—	7,8	—	2 000,0	24 x 22,4	22 (siehe vor)	
IV. Wasser- A. Wassertürme mit															
1	Wasserturm auf Bahnhof Gieslar	Magdeburg Halberstadt	91	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. d. E.-B.-A.	achtseitiger Grundriss mit Stützpfeilern	33,1	—	11,02	—	E = 4,0 I = 2,46 (I = 3,15)	—	20,0 (f. d. mündl. Kopf)	584,8	56 (siehe Bauabst.)
2	deogl. Camenz	Breslau Neisse	91	92	ausgef. v. Glander	kreisförmiger Grundriss.	1. M. 38,5	—	16,0	—	E = 6,75 I = 2,25 (I = 5,4)	—	100,0 (siehe vor)	806,0	200 (siehe vor)

13		14				15								16					17
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baulichkeiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der								Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 13)	im ganzen	für 1		Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen		
			qm	ebm		im ganzen	für 100 ebm	im ganzen	für 1 Flamme	im ganzen	für 1 Hahn								
100 000	96 100	75 100 (21 000)	59,4	8,5	7510,9	3302 (3,4%)	1892 Circular-Ofen	24,8	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel Vorder- wand Eisen- constr., sonst Ziegel	Robbau m. Ver- blendst.	l'appe	sichtb. Dach- verband	—	(Eiserner Dachver- band. In der Summe für Nebenanlagen sind auch die Kosten für die Drehachse mit 9000 M. enthalten.)	
80 000	76 904	76 158 (746)	56,2	5,7	7690,4	—	1995 wie vor	22,9	—	—	1120	224,0	Sand- bruch- steine	Robbau	"	"	—	Eiserne Dachbinder. Tiefe Gründung (in Spalte 11) enthalten.)	
126 000	118 412	83 057 8 271 (Drehachse) 27 464 (sonst. Eisenb.)	51,5	7,4	5932,6	—	2479 wie vor	25,5	2364 (Addit. Reineicht, 6 Regen-, 9 Schläupen)	—	1775	591,7	"	1 Seiten- Ziegel- fachw., sonst wie vor	Robbau m. Ver- blendst.	"	—	Eiserner Dachverband.	
98 800	91 325	77 243 13 085 (Nebenanl.) 1 077 (sonst. Eisenb.)	42,5	5,7	4291,3	210 (0,2%)	1290 eis. Hög- Füllfen	9,5	—	—	3303	367,0	Gran- wach- bruch- steine	1 Seiten- Ziegel- fachw., sonst Ziegel	Robbau	Doppel- papp- dach	"	Eiserne Dachbinder. Holzerner Dachverband, vereinigtes Hänge- u. Sprengwerk. Nebenanlagen: 13485 M. f. d. Drehachse, 8787 M. f. d. Kühlenbahn, 28558 M. f. Eisenbahn-Überbau, 2927 M. f. Wasserkahn, Be- u. Entwässerung.	
185 000	180 536	106 926 71 194 (Nebenanl.) 2 410 (sonst. Eisenb.)	47,4	6,7	5346,3	4254 (2,4%)	82 eis. Ofen	70,5	611	14,2	2861	286,1	Sand- bruch- steine	Vorder- wand Eisen- constr., sonst Ziegel	"	deutsch. Schiefer auf Schal.	"	—	
145 000	146 551	138 372 8 179 (tiefe Grund.)	59,2	8,5	6918,2	4000 (2,7%)	—	—	557 (Addit. Reineicht, 4 Regen-, 26 Schläupen)	—	1575	157,5	Ziegel	"	"	"	—	Eiserne Dachbinder. Gründung: Pfeiler mit Bogen.	
240 000	166 422	122 702 42 264 (sonst. Grund.) 1 156 (sonst. Eisenb.)	38,9	5,8	4090,3	7820 (4,7%)	684 eis. Ofen	2,9	—	—	1484	123,7	Beton, Kalt- bruch- steine und Ziegel	Ziegel 1 Seiten- wand Ziegel- fachw., Vorder- wand	"	"	—	Holzerner Dachver- band, zum Th. mit Eisen armirt. Spreng- werk. Gründung: Beton, darüber Pfeiler mit Bogen.	
ren Anbauten.																			
30 000	26 806	26 806	57,7	7,6	—	—	700	—	—	—	1655	—	Bruch- steine	Eisen- constr., sonst Ziegel	Robbau m. Ver- blendst.	"	—	Eiserne Dachbinder.	
30 300	49 334	38 293 11 151 (Nebenanl. u. sonst. Eisenb.)	73,5	0,6	—	—	337	—	—	—	627	—	"	1 Seiten- Ziegel- fachw., sonst Bruchst.	Bruchst.- Robbau m. Ziegel- einfass.	Fals- ziegel	Balkend., sonst sichtb. Dachv.	—	Holzerner Dachver- band. Vereinigtes Hänge- u. Spreng- werk.
Locomotiv-Schuppen.																			
110 000	112 771	100 376 12 395 (Drehachse)	39,6	4,0	4562,5	—	1988 eis. Circular- Füllfen	6,3	210	19,1	1732	157,5	"	Ziegel	Robbau	l'appe	sicht- barer Dach- verband	—	Das Dach mit Laterne und Oberlicht wird durch eine am Fuß- boden aufliegende, kuppelförmige Eisen- construction getra- gen.
thürme.																			
umbautem Bottich.																			
12 000	13 807	6 236 7 571 (evs. Bottich u. Bottich)	188,4	16,3	1114 (Bottich 246,5 evs. Bottich) 682,6 (Bottich evs. Bottich)	318 (2,2%)	81	—	—	—	—	—	"	Ziegel, Kopf Ziegel- fachw., gefügt	Robbau, Kopf Ziegel- fachw., sonst Bruchst.	Schiefer auf Schal.	Balken- decken	Holz	(Unterbau abge- stumpfter Kegel. Eiserne Dachconstr. m. Oberlicht. Bottich nach System Intze. Nebengebäude: 654 M. f. d. Kessel- haus, 280 M. f. d. Kühlen- hansen, Nebenanlagen: Wasser-Zu- u. Ab- leit., maschin. Anl. u. Schornstein.)
82 000	29 245	12 129 7 448 (evs. Bottich u. Bottich)	301,7	15,0	—	—	—	—	—	—	—	—	"	Sand- bruch- steine	Ziegel, Kopf Monier- Constru- tion	Robbau	Pappe auf Monier- Constru- tion	gewölbte Decken	—

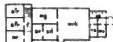

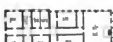



1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Banes	Eisenbahn-Direction und Betriebsamt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Bauamts (bezw. der Behörde)	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgeschosses	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebauten Dachgeschoss, Mauer- und dachstuhlgebäude, Giebel, Thürme usw. (Spalte 7 u. 10)	Gesamtraum-inhalt des Gebäudes (Spalte 7 u. 10)	Anzahl und Bezeichnung der Nutztheile
						in Erdgeschoss	davon unterkellert		a. des Kellers	b. des Erdgeschosses	c. des Dampfels			
						qm	qm	m	m	m	cbm	cbm		
3	Wasserturm auf Bahnhof Wittenberg	Erfurt (Bert.-Halle)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Clemens	achteckiger Grundriß.	38,7	—	15,83	—	E = 7,82 II = 4,25	—	30,0 (f. d. ausgebauten Kopf)	635,7	(10) (ohne Nutztheile)
4	desgl. Zosen	"	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Kleinert	wie vor.	39,5	39,5	13,79	2,86	E = 4,16 II = 2,06 III = 4,25	—	30,0 (wie vor.)	574,7	(10) (wie vor.)
5	desgl. Korseben	Bromberg Altenstein	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Tacke	desgl.	43,6	—	15,83	—	E = 4,1 II = 3,9 III = 1,72 III = 4,75	—	100,0 (wie vor.)	790,2	(10) (wie vor.)
6	desgl. Tarnowitz	Breslau (Bresl.-Tarnow.)	89 90	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Fährberg	kreisförmiger Grundriß.	i. M. 48,3	—	15,0	—	E = 5,1 II = 2,6 III = 5,1	—	200,0 (wie vor.)	924,5	300 (wie vor.)
7	desgl. Allenstein	Bromberg Altenstein	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Röhner	achteckiger Grundriß.	63,6	—	13,35	—	E = 4,4 II = 1,77 III = 5,5	—	110,0 (wie vor.)	950,1	280 (wie vor.)
8	Doppel-Wasserturm auf Bahnhof Halle a. S.	Magdeburg (Wittenb.-Leipzig)	88 88	entw. u. ausgef. v. Königer		i. M. 123,3	123,3	14,9	2,86	E = 3,72 II = 4,29 III = 3,96	—	—	1837,2	230 (wie vor.)
9	Wasserturm auf Bahnhof Karthaus	Köln (linkerh. Trier)	91 92	ausgef. v. Blum u. Korth	kreisförmiger Grundriß.	i. M. 55,4	—	12,2 (Höhe d. Wasser-Armee)	—	E = 9,3 II = 1,9	—	—	675,9	400 (wie vor.)
10	desgl. Osterfeld	Köln (rechterh. Essen)	91 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Dries	wie vor.	60,1	—	17,5 (wie vor.)	—	E = 11,87 II = 2,0	—	—	1051,6	600 (wie vor.)
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beschriften dienen nachstehende Abkürzungen.												B. Wassertürme mit		
1	Maschinen- u. Kesselh. f. d. elektr. Beucht auf Bahnhof Halberstadt	Magdeburg Halberstadt	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch E.-B.-A.	E = ma, kh.	237,7	—	i. M. 6,81	—	5,26	—	—	1409,9	—
2	desgl. Stalsfurt	Magdeburg (Wittenb.-Leipzig)	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Frey	wie vor.	237,7	—	6,8	—	5,15	—	—	1616,4	—
3	desgl. Osterfeld	Köln (rechterh. Essen)	91 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Dries	E = ma, kh und 3 kleine, eingebaute Räume.	252,5	—	7,3	—	5,67	—	—	1844,0	—
4	desgl. Hagen	Elberfeld Hagen	91 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. d. E.-B.-A.	im wesentlichen wie vor.	273,1	—	7,56	—	6,45	—	—	2070,1	—
5	desgl. Neisse	Breslau Neisse	91 92	entw. u. ausgef. v. Blunck		311,3 283,9 27,6	—	— 6,8 5,9	—	5,16 (3,5)	—	—	2072,1	—
6	Kesselhaus f. d. Dampf- u. Wasserversorgung auf Bahnhof Bismarck	Elberfeld (Düss.-Elberf.)	88 92	entw. u. ausgef. v. Röggenbach	E = kh, wk.	373,3 187,9 185,4	—	— 7,5 5,45	—	6,35 (4,5)	—	—	2419,7	—
												VI. Gas		

13		14					15							16					17
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baukosten uzw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 1)	im ganzen	für 1			Bau- leistung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauerwerk	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen	
			qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flamm- me	im ganzen	für 1 Hahn							
M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M
12 500	12 506	7 419 5 887 (ins. Bauleist. u. Rohmaterial.)	191,7	11,7	74,2 (einschl. d. Bauleist.)	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel, Kopf Fachw.	Robbau, Kopf Breiter- bekleid.	Schiefer auf Schal.	(Balkend., auf eis. Unter- zügen	—	—
11 500	12 063	7 953 4 100 (einschl. d. Bauleist.)	201,9	13,8	79,3 (einschl. d. Bauleist.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. gew., sonst wie vor	—	—
17 750	18 192	8 193 4 999 (einschl. d. Bauleist.)	187,9	10,4	81,9 (einschl. d. Bauleist.)	—	—	—	—	—	—	—	Feld- steine	Ziegel, Kopf Ziegel- fachw.	—	Pappe	theils gewölbt, theils Beton.	Holz	—
18 000	21 114	11 857 9 257 (einschl. d. Bauleist.)	245,5	12,8	39,3 (einschl. d. Bauleist.)	—	175	—	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	Ziegel, Kopf Eisen- constr.-m. Halb- Patz	Robbau	(Zink- blech, dar- unter Halb- Patz	Concre- tzw. eis. Trägern	eiserne Steige- leiter	Unterbau abgest. Kegel. Eis. Dacheonstr. mit Oberlicht. Bottich nach Syst. latze.
20 000	14 592	7 495 5 667 (einschl. d. Bauleist.)	117,8	7,8	37,5 (einschl. d. Bauleist.)	—	—	—	—	—	—	—	Feld- steine	Ziegel, Kopf Ziegel- fachw.	Robbau Kopf Breiter- bekleid.	Pappe	gewölbt Decken	Holz	—
30 000	35 943	26 723 9 228 (einschl. d. Bauleist.)	216,7	14,8	116,2 (einschl. d. Bauleist.)	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	—	Robbau, Kopf Ziegel- fachwerk gefagt	—	K. gew., E-Stampf- beton zw. eis. Trägern	eiserne Wendel- treppe	—
freistehendem Bottich.																			
23 000	22 943	9 314 12 233 (einschl. d. Bauleist.)	198,1	13,8	57,3 (einschl. d. Bauleist.)	—	—	—	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	Sand- bruch- steine	Robbau	Zink- blech auf Schal.	gewölbt Decke	—	Unterbau abgest. Kegel. Bottich mit eis. Dacheonstr. u. Oberlicht. Bottich nach System latze.
25 000	38 514	16 946 21 868 (einschl. d. Bauleist.)	282,9	16,1	64,7 (einschl. d. Bauleist.)	545 (1,4 m ²)	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	—	—	Well- blech- decke auf eiserne Trägern	—	Wie vor.
und Kesselhäuser.																			
Es bedeutet: kh = Kesselhaus, ma = Maschinenraum, wrk = Werkstatt.																			
14 700	16 070	13 714 2 356 (einschl. d. Bauleist.)	57,7	9,1	—	—	—	—	—	—	—	77	77,0	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Pappe	sichtb. Dach- verband	Eiserne Dachbinder. Dunst-Abzug. Schornst. 25 m hoch.
14 700	20 825	12 434 8 610 (einschl. d. Bauleist. u. Maschinen-Pumpe.)	52,8	7,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wie vor.
16 717	23 978	17 961 6 017 (einschl. d. Bauleist.)	71,1	9,7	—	717 (3,0 m ²)	27	54,0	142 (einschl. d. Bauleist. 2 Bogen, 4 Giebelkrag.)	—	57	57,0	Sand- bruch- steine	—	—	—	—	sichtb. Dach- verband theilw. Holzen- decken	Eiserne Dachbinder. Schornstein 25,78 m hoch.
105 000	104 418	12 985 82 842 (einschl. d. Bauleist. u. Maschine, latz.)	47,5	6,3	—	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	—	—	Schiefer auf Schal.	sicht- barer Dach- verband	Dunst-Abzug. Schornst. 25 m hoch.	
78 000	103 000	17 619 9 800 (einschl. d. Bauleist. u. Maschine, latz.)	50,8	8,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Pappe	—	—	Gründung: Pfeiler und Bögen. Eiserne Dachbinder. Dunst-Abzug. Schornstein 25,8 m hoch.
30 000	22 061	22 061 — (einschl. d. Bauleist.)	50,1	9,1	—	—	14	—	—	—	237	237,0	Ziegel	—	Robbau mit Ver- blendst.	Fitz- pappe	—	—	(Außerdem sind f. d. Schornstein (30 m hoch), d. Kessel u. d. maschinelle Ein-richtung noch 21 089,4 verausgabt.)
anstellen (fehlen).																			

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Belaute Grundfläche im Er- de- ge- schos- qm	Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam- ents bis z. d. O.-K. d. Haupt- gescho- sses qm	Höhen der einzelnen Geschosse a. des Kellers m b. des Erd- geschosses u. w. m c. des Dach- gescho- sses m	Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschos- se, Man- sar- den, Giebel, Thür- chen u. w. qm	Gesamt- raum- inhalt des Ge- bäu- des (Spalte 7 8 u. 10) qm	Anzahl und Be- zeich- nung der Nutz- ein- heiten	
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dieser nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: ab = Abtritt, dh = Dreherei, hg = Heizung, ks = Kupferschmiede, afr = Aufenthaltsraum, f = Flur, k = Küche, lf = Locomotivführer, ba = Bad, gr = Gießerei, kh = Kesselhaus, mg = Magazin.												
VII. Werkstätten-												
A. Gießereien, Schmieden, Drehereien												
1	Messinggießerei d. Hauptwerkst. auf Bahnhof	Berlin Berlin (Berlin- Sommerfeld)	91 92	entw. u. ausgef. v. Wambagiana	E = gr.	135,2	—	3,47	—	6,47	10,0 (f. d. Schmied- raum über d. Hauptgeschoß.)	1 324,5 5 (Schmied- höhe)
2	Kupferschmiede u. Gießerei d. Hauptwerkst.	Berlin Berlin (Berl.-Stettin)	92 92	entw. u. ausgef. v. Bathmann	E = ks, gr.	194,0	—	5,4	—	4,05	—	1 047,5
3	Schmiede II d. Wag.-Rep.- Werkstatt auf Bahnhof	Breslau Breslau (Brieg-Lissa)	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Stumm	E = sd.	447,7	—	7,0	—	6,5	70,0 (wie vor)	3 203,9
4	Schmiede d. Hauptwerkst.	Breslau Breslau (Freiburg)	90 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	E = sd, ks, gr.	1133,6	—	9,45	—	8,0	40,0 (wie vor)	10 752,5
5	Schmiede, Kesselh. und Gießerei auf Haupt-Person- Bahnhof	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	83 88	entw. u. ausgef. v. Zschirnt	E = sd, kh (3), gr (2)	1474,7 734,9 459,8 280,0	— — 7,22 6,25 11,2	— — — —	E = 6,02 (4,40) (5,8) (11 = 3,6)	— — — —	320,0 (wie vor)	12 076,7
6	Dreherei d. Hauptwerkst. auf Bahnhof	Erfurt Erfurt	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. E.-B.-A.	E = dh.	1011,4	—	6,8	—	5,8	—	6 877,5 45 (Erd- höhe)
7	Holzbearbeit- Werkst. d. Hauptwerkst. Halberstadt (Halberstadt)	Magdeburg Magdeburg (Halberstadt)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. E.-B.-A.	E = wrk.	792,3	—	7,4	—	5,4	—	5 863,0
B. Lackirereien, Wagen- und												
a) Offene Fach-												
8	Wagenaus- besserungshalle auf Bahnhof	Elberfeld Elberfeld (Hagen)	92 92	entw. u. ausgef. v. E.-B.-A.	dreischiffige Halle mit 3 Gleisen.	999,3	—	6,28	—	5,28	—	6 275,5
b) Massive												
9	Lackirerei auf Bahnhof	Breslau Breslau (Brieg-Lissa)	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Stumm	4 Gleise und Schiebelöhne.	1417,4	—	7,21	—	6,6	—	10 219,3
												
10	Lackirerei nebst Sattlerei d. Hauptwerkst.	Breslau Breslau (Freiburg)	90 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	im wesentlichen wie vor.	2188,9	—	7,82	—	5,44	—	17 117,2
11	Wag.- u. Loc- Rep.-Werkst. auf Haupt- Pers.-Bahnhof	Bromberg Bromberg	90 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Hensel	im wesentlichen wie vor.	3679,7	—	7,34	—	6,35	—	26 641,0
12	Wag.- u. Loc- Rep.-Werkst. auf Haupt- Pers.-Bahnhof	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	83 87	entw. u. ausgef. v. Zschirnt	dersgl.	6955,9 5163,9 1792,0	— — —	— 7,8 12,4	— — —	6,58 (11,28)	—	62 490,2



13		14				15							16					14
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baulichkeiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	in ganzen	für 1		Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- tropfen		
			qm	cbm		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flamm- mo								im ganzen	
<i>A</i>	<i>B</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	
<p><i>geblüde.</i></p> <p><i>mr</i> = Meister, Werk- meister, <i>ms</i> = Maschinenaufseher, <i>p</i> = Pausor, <i>pu</i> = Putzer,</p> <p><i>sd</i> = Schmiede, <i>sk</i> = Schrankkammer, <i>slr</i> = Schlosserei, <i>sm</i> = Stellmacherei, <i>sr</i> = Schreiber,</p> <p><i>stl</i> = Sattlerei, <i>trk</i> = Trocken- und Rauchkammer, <i>tsch</i> = Tischlerei, <i>un</i> = Uebernachtungsraum, <i>wrk</i> = Werkstatt.</p> <p><i>ca</i> = Vorarbeiter, <i>wa</i> = Waschzimmer, <i>wr</i> = Wagen-Reparatur- Werkstatt.</p>																		
12 300	11 571	10 576 995 (Einschl.)	74,6	8,0	2115,2	—	1505 Tiegelöfen u. Trocken- kammer	184	18,4	95	47,5	Ziegel	Ziegel	Robbau mit Ver- blend- steinen	Doppel- papp- dach	sichtb. Dach- verband	—	Mit Eisen armierte Dachbinder. Dunst-Abzug. Höhe des Schorn- steins = 16 m.
20 000	17 100	12 480 4 611 (Einschl.)	64,1	11,3	—	—	43 eis. Boden	166	13,8	186	93,0	—	—	—	—	—	—	Eisener Dachbinder. Dunst-Abzüge.
14 000	37 331	20 692 16 425 (Einschl.)	46,2	6,5	—	—	—	241	121,0	864	432,0	Bruch- steine	—	Robbau	—	—	—	Eisener Dachbinder u. Dunst-Abzüge.
110 000	109 569	67 407 42 162 (Einschl. u. Materialien)	59,5	6,3	—	5433 (4,8%)	—	1273	39,8	782	—	Ziegel	—	—	—	—	—	Eisener Dachbinder. Durchgeh. Dunst- Abzug.
100 000	115 983	115 983	79,5	9,5	—	—	—	2000 (290,0 einschl. Einschl. fu. Regenabzug)	290,0	1905	237,0	Bruch- steine	Sandst. m. Ziegel- hinter- mauerung	Sand- schicht- steine	Falz- ziegel	sichtb. Dach- ver- band	—	Eis. Dachverband. 4 Oberlichte und Dunstabzüge. 3 an- geordnete Schorn- steine, 24, 38 bezw. 31,5 m hoch.
73 000	64 000	64 000	63,8	9,2	1422,2	1050 (1,6%)	4 047 Dampfheizung	1736	19,5	745	—	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Robbau	Well- blech	sichtb. Dach- verband	—	Eiserner Dachver- band, Durchgehen des Oberlichts.
30 000	41 321	41 321	52,2	7,9	—	1800 (4,4%)	1 996 Dampfheizung	48,6	763	63,6	—	Bruch- steine	—	—	Pappe	—	—	Polonceau-Binder. Oberlicht.
Locomotiv-Reparatur-Werkstätten.																		
Werk-Hallen.																		
10 000	10 000	9 247 753 (Einschl. Eisen- u. Holzmaterialien)	9,8	1,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Werk-Hallen.
Sälen.																		
71 000	63 212	58 477 4 735 (Einschl.)	41,3	5,7	—	468 (0,6%)	4 235 Dampfheizung	41,0	45	22,5	1398	152,6	—	Ziegel, Vorder- wand Ziegel- fachwerk	Robbau	Asphalt- pappe	—	Eisener Dachbinder auf eisernen Säulen. Oberlichte.
115 000	130 324	103 332 26 992 (Einschl. u. Baugewerke)	47,3	6,0	—	6442 (4,5%)	8 615 Dampfheizung	62,8	3090	16,3	2675	121,8	Ziegel	Ziegel, Sattlerei Ziegel- fachwerk	—	Doppel- papp- dach	—	Wie vor.
273 900	202 463	152 850 49 613 (Einschl.)	41,5	5,7	—	—	9 455 Dampfheizung	36,5	1590	5,7	4137	344,8	—	—	Robbau mit Ver- blend- steinen	—	ver- schalt- Sparren- decke	Dogl.
485 500	494 692	478 121 16 570 (Einschl.)	98,7	7,7	—	—	36 869 Dampfheizung	61,8	98 253 (20,5%)	350,9	1107,8	443,6	Sand- truch- steine	Sandstein m. Ziegel- hinter- mauerung	Möhlens- bezw. Schiefer- schicht- steine	Falz- ziegel	sichtb. Dach- verband	Gründung: Pfeiler u. Bogen, sonst Bem. wie bei Nr. 9.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Bauamtes (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zusatz f. d. ausgebauten Dachgeschosse, Mauer-, Giebel, Thürme usw. ebm	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Raum 7 u. 10) ebm	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten	
						im Erd-geschoß qm	davon unter-kellert qm	a. des Kellers m	b. des Erd-geschosses u. w. m	c. des Dachs-geschosses m				
C. Werkstätten in Verbindung mit anderen														
a) Fachwerks-														
13	Betr.-Werkst. nebst Wasserst. u. Übernacht.-Räumen auf Bahnhof Deutzerfeld	Köln (rechthsh. Köln (Deuts-Güterf.)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Nöhre	 I = 3 ün.	345,6 186,8 109,4 44,2 3,2	— — — — —	— — 12,68 4,3 5,0	{ E = 4,35 (1,1) (1 = 4,1)	(3,1)	—	2064,7	—	
b) Theils Fachwerks-														
14	Wag.-Rep.-Werkstatt auf Bahnhof Osterfeld	Köln (rechthsh. Essen	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Dries	 I = Werkmeister-Wohnung.	726,8 553,4 130,9	130,9 — 130,9	— 6,4 11,02	{ E = 5,26 (4,0) (1 = 3,8)	(0,60)	—	5233,1	—	
c) Massive														
15	Betr.-Werkst. auf Güterbahn Erfurt	Erfurt Erfurt	90 91	entw. v. Grethe, ausgef. v. Oesten	 1 = Werkzeug. - 2 = Kohlen. I = 4 ün, 1, 2 sk.	497,8 255,8 123,2 78,6 40,2	196,0 49,6 12,2 — 23,2	— 7,65 12,2 10,67 6,2	{ E = 4,5 (3,76) (1 = 3,76)	(1,6)	—	4494,6	—	
D. Holz-Trocken-														
16	Holz-, Trocken- u. Rauchkammer auf Werkst.-Bahnhof Leinhausen	Hannover (Hann.-Rheine)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Brauer		201,9	—	3,66	—	3,88	—	300,0	1039,0	
E. Anderweitige zu Werk-														
17	Besetzt. nebst Abtrittgeb. auf d. Hauptwerkst. Berlin	Berlin (Berl.-Schneidmühl)	92 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Stuerz	 1 = Brouseklader, 2 = Warten, 3 = Wannenklader, 4 = Ruheraum, 5 = Massageraum, 6 = Dampfbad.	126,8	69,0	5,3	1,7	3,48	—	—	672,0	—
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Bezeichnungen diesen nachstehende Abkürzungen.														
VIII. Maga-														
a) Fachwerks-														
1	Holz-Magazin d. Hauptwerkst. Bromberg	Bromberg Bromberg	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Brossel u. Gutjahr	E = mg.	739,2	—	7,28	—	5,8	—	—	5337,9	714 (im Lagerhofe)
b) Massive														
2	Magazin d. Hauptwerkst. Elberfeld	Elberfeld (Düss.-Elberf.)	91 92	Brandt	E = mg, Raum für werthvolle Materialien und Zeichner.	291,7	—	8,06	—	1. M. 7,46	—	—	2173,3	260 (im Hof)
1) Eingeschos-														
2) Zweigeschos-														
3	Betr.-Magazin auf Haupt-Pers.-Bahnhof Frankfurt a. M.	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	85 86	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Zehnt	 im K.: Räume für Oel u. Arbeitersaal, E.: siehe die Abbildung. I = 2 mg. K = Mittelgang, rechts und links davon je 3 Räume.	529,8 522,2 7,6	— 522,2 —	— 10,46 6,25	{ E = 4,3 (1 = 3,0)	3,13	—	—	5509,7	1020 (im Hof)
c) Erd-														
4	Erdförder f. feuergefährl. Mat. d. Hauptwerkst. Bromberg	Bromberg Bromberg	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Brossel u. Gutjahr		315,0	—	1. M. 3,04	1. M. 2,92	—	—	—	957,8	180 (im Hof)

13		14				15						16					17		
Gesamtkosten der Baumanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baueinheiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen		
dem An- schlage	der Aus- füh- rung (Spalte 13)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer		Decken	Haupt- treppen
			qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn							
10 900	37 501	29 507 5 048 (Innere Einrichtung.) 2 364 (Betr.-Magazin.) 262 (Nebenmauer.)	86,2	11,2	—	1370 (3,2 %)	—	—	1800	—	4018	—	Ziegel	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fach- werk, gefügt	Asphalt- pappe	Balken- decken, bezw. sichtb. Dach- verband	Eichen- holz	In Verbindung mit den Locomotivschuppen. (Siehe Tab. III Nr. 15) 12 Betten. 69 cm Bettcinikalt.
35 789	41 264	41 264	56,8	7,9	—	1331 (3,2 %)	262 aus. Oefen	60,7	484	13,4	468	117,8	Ziegel	Rep- Work- statt Ziegel- fach- werk, soest Ziegel	Ziegel- fach- w., gefügt, bezw. Robbau	Pappe	K. gew., sonst sichtb. Dach- verband bezw. Balken- decken	Holz	—
68 000	66 729	55 053 11 697 (Innere Einrichtung.) 1 404 (Nebenmauer.)	110,7	12,2	—	—	1436 aus. Oefen	142,2	3614 (nicht, nicht, 2 Bogen, 36 Guckamp.)	—	534	29,7	Kalk- und Sand- bruch- steine	Ziegel	Robbau m. Ver- blend- steinen	Doppel- papp- dach	Gew. aus Concre- tton, Schlo- sserei u. Abtritt sichtb. Deckvrb.	Granit	Teilweise tiefe Grün- dung; Pfeiler und Bögen (in Spalte 11 erhalten).
19 400	18 362	18 362	94,0	17,7	—	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	—	Robbau m. Sand- stein- Ab- deckun- gen	Schiefer auf Lattung	ver- schaltete Sparrnen- decken	—	—
19 000	16 336	13 400 1 532 (Innere Einrichtung.) 1 404 (Nebenmauer.)	105,7	19,9	—	—	911 Dampfheizung	246,0	163	13,6	510	34,0	Kalk- bruch- steine	—	Robbau	Pappe	K. gew., Abtritt sichtb. Dach- verband, Bade- anstalt Balken- decke, bezw. Gewölbe	—	Fußboden Asphalt.
z i n e.																			
Ka bedeutet: afz = Aufseher, mg = Magazin, b = Bureau, vw = Verwalter.																			
30 000	22 456	22 456	30,4	4,3	31,8	—	—	—	—	—	—	—	Feld- steine und Ziegel	Fach- werk	Breter- beklei- dung	Pappe	sichtb. Dach- verband	—	—
12 600	12 452	11 535 917 (Innere Einrichtung.)	39,8	5,8	41,8	—	—	—	115	23,0	—	—	Bruch- steine und Ziegel	Ziegel	Robbau	Doppel- papp- dach	sichtb. Dach- verband, theils Balkend.	—	Dach mit Oberlicht.
64 982	66 355	66 355	125,3	12,0	65,1	—	224 Wärmelach- sche Oefen	34,4	—	—	340	85,0	Bruch- steine	Sandst. mit Ziegel- hinter- mauer.	—	Falt- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	Eisen	—
keller.																			
17 600	10 082	10 082	32,0	10,8	56,0	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	Ziegel	—	—	Kappen- gewölbe mit Ziegelab- deckung, darüber Erd- schüttung	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baumeisters (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgeschosses m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebauten Dachgeschosse, Mansardendächer, Giebel, Thürnen usw. ekm	Gesamtrauminhalt des Gebäudes (Spalte 7, 8 u. 10) ekm	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten	
						im Erdgeschosse qm	davon unterkellert qm		a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses ausw. m	c. des Dampels m				
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: ab = Altritt, abf = Abfertigung, afr = Aufenthaltsraum, as = Assistent, b = Bureau, ba = Bad, bk = Buchhalter, bm = Bahnmeister, bo = Boten, bt = Betriebsabteilung, br = Beratungszimmer, ca = Casse, cd = Cassendieser, cl = Calculatur, cr = Cassendieserwohnung, f = Flur, fg = Feuerkammer, ge = Geräte, in = Inventar, is = Instructionszimmer, k = Küche, ka = Kammer, kd = Kanzlei, kk = Kaffeeküche, kz = Kanzlei, lk = Lampenkammer, ls = Lampenputzer, dz = Directorzimmer, f = Flur, fg = Feuerkammer, ge = Geräte, in = Inventar, is = Instructionszimmer, k = Küche, ka = Kammer, kd = Kanzlei, kk = Kaffeeküche, kz = Kanzlei, lk = Lampenkammer, ls = Lampenputzer.															
1	Postdienstgeb. auf Bahnhof Bromberg	Bromberg Bromberg	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Oylgölt	E = f, po, pk, ge.	138,3 98,7 39,6	39,6 — 7,52	2,3 — 6,45 7,52	2,3	4,0	1,15	—	934,4	—	
2	Dienstgebäude auf Bahnhof Wittenberg	Erfurt Berlin (Berl.-Halle)	90 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Clemens		146,8	146,8	7,27	2,6	3,6	1,0	65,0	1132,3	—	
3	degl. Neisse	Breslau Neisse	91 92	entw. u. ausgef. v. Blunck		169,2	169,2	8,85	2,65	4,5	1,25	—	1497,4	—	
4	Nebengebäude auf d. Personen-Bahnhof Staßfurt	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.-Lpt.)	91 91	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Frey		171,3	171,3	7,4	2,88	3,8	—	—	1267,6	—	
5	Haupt-Abfertigungs-Geb. auf Bahnhof Osterfeld	Köln (rechthab.) Essen	91 91	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Dries	 I = us, in, ass.	219,9 74,9 45,6 99,4	74,9 74,9 10,9 5,82	2,6 (E = 4,33 (1 = 3,8)	1,38	—	—	—	1963,3	—	
6	Haupt-Stationen-Gebäude auf Bahnhof Langenfelde	Altona Hamburg	92 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-D.	E = f, 5b, I = w.	121,9	121,9	10,55	2,62	(E = 3,15 (1 = 3,15)	1,36	30,0	1316,0	—	
7	Verwalt.-Geb. f. d. Haupt-Werkstätte auf Bahnhof Oberhausen	Köln (rechthab.) Düsseldorf (Deutsch-Emm.)	89 90	ausgef. v. Halm	E = f, rg, ca, bk, 2b, I = tb, b, vs, mi, f.	184,1	54,2	13,4	3,0	(E = 4,3 (1 = 4,3)	1,4	—	2466,9	—	
8	degl. f. d. Werkst. auf d. Haupt-Pers.-Bahnhof Frankfurt a/M.	Frankfurt a/M. Frankfurt a/M.	85 96	entw. u. ausgef. v. Zachariot	 I = w, im D: 3ka.	279,9	279,9	12,0	3,0	(E = 4,0 (1 = 4,0)	0,9	140,0	3497,4	—	
9	Bureau u. Wohngeb. f. d. Vorst. d. Werkst. auf Bahnhof Osterode	Bromberg Thorn	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Francke	ähnlich wie vor.	294,9	294,9	12,17	2,8	(E = 3,7 (1 = 3,8)	1,8	40,0	3628,9	—	
10	Geschäftshaus f. d. Betriebsamt in Newied	Köln (rechthab.) Newied	90 91	entw. v. Klinge u. Ewald, ausgef. v. Peter	 I = dz, 5dc, bz, tb(3), bt, sr(2), rb, plk, 3 vs, tg, v, ab.	749,2	749,2	12,80	2,8	(E = 4,5 (1 = 4,5)	0,6	100,0	9487,5	—	
a)	Hauptgeb.	—	—	—		—	—	—	—	—	—	—	—	—	
b)	Director-wohnhaus	—	—	—	 I = 5st, ka, im D: 2ka.	194,0 177,1 16,9	194,0 177,1 16,9	— 11,32 7,52	2,8 { E = 4,2 (1 = 3,8)	0,4	140,0	2278,6	—	—	




IX. Dienst-

a) Eingesch-

b) Teilweise zwei-

c) Zweigesch-

13		14				15						16					17					
Gesamtkosten der Baumanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Baulichkeiten usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen					
den An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1		Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken		Haupt- trep- pen				
			qm	cbm		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn											
gebäude.		mi = Maschineneinstell- vor, pf = Pförtner, pk = Packkammer, plk = Plankammer, po = Postbureau, prf = Prüfungszimmer, ps = Postschalterraum.				ra = Rechenabthei- lung, rb = Regierungs-Bau- meister, rd = Rendant, rg = Registratur, s = Speisekammer, st = Saal.				sr = Schreiber, Schreib- stube, Secretariat, ss = Speiseaal, st = Stube, ta = Telegraphenanstalt, tb = Technisches Ba- reau,				tg = Telegraph, tz = Treppst., ün = Uebernachtungs- raum, uz = Unterrichtsaal, v = Vorkammer, Vor- halle, ve = Verkehrscontrole,				vf = Verfügbar, vk = Verkehrabtheilung, va = Vorsteher, Bureau- vorsteher, w = Wohnung, wm = Wagenmeister, za = Zahlstelle, zs = Zeichensaal.				
11 300	15 194	12 375 2 988 (tiefe Wandhalle) 231	89,5	13,3	—	—	250 Kachelöfen	82,2	290	36,3	—	—	Feld- steine	Ziegel	Rohbau	Holz- cement	K. gew., sonst Balkend.	—	Die offene Wagen- halle ist aus Eisen- berggestellt m. Well- blechdach.			
11 000	12 197	11 302 835 (Anbau)	77,4	10,0	—	—	320 Kachel- u. eis. Regulir- Füllöfen	75,7	—	—	—	—	Bruch- steine	—	—	Schiefer auf Schalung	—	Holz	—			
17 000	14 251	13 549 702 (Nebenanlagen)	80,1	9,0	—	—	405 Kachel- u. eis. Öfen	67,9	—	—	—	—	—	—	—	Holz- cement	—	—	—			
15 000	17 559	15 669 1 280 (tiefe Gründung) 610 (Erweiterung)	91,5	12,4	—	—	180 eis. Öfen	43,5	—	—	839	209,9	—	—	—	Rohbau m. Ver- blend- steinen	Pappe	—	Gründung: Pfeiler mit Bögen.			
gehörsame Bauten.		18 000	20 776	20 776	94,5	10,5	—	670 (3,2)	478 eis. Öfen	47,5	338 (abgerundete Bühnenwand durch Glasfenster)	14,1	—	—	Ziegel	Ziegel, Anbau Ziegel- fachw. gefügt	wie vor, bezw. Ziegel- fachwerk gefügt	Falz- ziegel	—	Holz	—	
ige Bauten.		21 250	21 414	18 913 2 501 (Nebenab- bau)	155,2	14,4	—	—	319 Kachel- u. eis. Öfen	67,8	—	—	—	—	—	Ziegel	Rohbau m. Ver- blendst.	Doppel- pappdach	—	1 Dienstwohnung.		
21 300	28 192	20 371 996 (Nebenab- bau) 1 825 (Nebenab- bau)	110,7	8,8	—	—	Öfen alt	—	—	—	—	—	—	—	—	—	deutscher Schiefer auf Schal.	—	Eisen mit Holz- belag	—		
20 475	41 137	40 832 305 (sanfter Einricht.)	145,9	11,7	—	—	825 eis. Öfen	72,9	—	—	287	47,6	—	—	—	Bruch- steine	—	Falz- ziegel	—	Holz	1 Dienstwohnung.	
46 000	32 859	32 859	111,4	9,1	—	—	1798 Kachelöfen	149,8	—	—	—	—	—	—	—	Ziegel	—	Rohbau	Pappe	—	Wie vor.	
171 000	170 991	—	—	—	—	9546 (15,6/1,1)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	—	132 997	177,5	14,0	—	—	11872 Niederdruck- Dampfheizung	184,4	634	12,9	1405	82,6	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau m. Ver- blend- steinen	deutscher Schiefer auf Schal.	K. Flur- Trep- penhaus gew., sonst Balkend.	Basalt- lava frei- tragend	1 Dienstwohnung.
—	—	34 994 3 000 (Nebenab- bau)	180,4	15,4	—	—	1000 Kachelöfen	131,9	150	15,0	435	87,0	—	—	—	—	—	—	K. gew., sonst Balkend.	—	Wie vor.	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Funda- ments bis zu d. O.-K. d. Haupt- gesimses	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mauer- wandlicher Giebel, Thür- chen usw. ebm	Gesamt- raum- inhalt des Gebä- des (Seite 7, s. a. 10) cbm	Anzahl und Be- zeichnung der Nutz- ein- heiten		
						im Erd- ge- schoss qm	davon unter- keller qm		a. des Kellers m	b. des Erd- geschosses usw. m	c. des Drem- pels m					
11	Geschäftshaus f. d. Betriebs- amt in Crefeld	Köln (linkerh.) Crefeld	90	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Bennstein		im K: dr, E: siehe d. Ab- bildung, 1—5dc, dz, 2v, ar (2), vs, prf, ab, II—dc, ra (4), 2ar, vk (2), plk, ab, — im D: tb, 3vf.	627,1	627,1	17,3	3,17	E = 4,64 I = 4,34 II = 4,34	1,08	550,0	11649,7	—
12	deagl. in Frankfurt a. M.	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	91	92	Wachsmann		1—Druckmaschinen, — 1—dr, 8dc, rg (2), ar (5), vs, kd, vf, 2ab, II—tb (5), plk, 2rb, el (6), vc (3), kd, 2vf, 2ab.	750,8	750,8	15,7	2,8	E = 3,8 I = 4,2 II = 3,96	0,82	1430,0	13311,8	—
13	Post- u. Boten- stabs-Amts- Gebäude auf Bahnhof Bremen	Hannover Bremen	86	92	entw. v. Stier, ausgef. v. Richard u. Jablon- owsky		1—dr, 4dc, rg (3), el (3), ar (4), vc, vs, kd, 2ab, — II—dc, tb (3), plk, kz (2), 2iz, ds, w (6).	1052,6 891,6 16,8 141,2	911,4 891,6 16,8 —	— 18,28 10,0 10,0	2,0	E = 5,0 I = 3,96 II = 3,8	0,98	160,0	18693,2	—








Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet:

ab = Abtritt, ba = Bad, fg = Feuerherdgeräthe, k = Küche,
 ar = Aufenthaltsraum, ben = Bahnmeister, h = Hof, ka = Kammer,
 an = Anmeldezimmer, br = Brennmaterial, la = Leinwandkammer,
 ar = Arbeitstube, f = Flur, is = Instructionszimmer, Lampenputzer,

X. Dienstwohn- und

A. Dienstwohngebäude für

a) Eingeschos-









auf Bahnhof		Wald		Elberfeld Düsseldorf (Düss.-Elberf.)		80	80	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Brökelmann		117,8 68,0 49,6	49,6	— 6,04 7,03	2,5	3,4	1,0	35,0	794,4	—
2	deagl. Biederitz	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	91	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Altmstedt				155,8 96,0 30,0 21,7 8,2	38,8 — 30,0 5,52 8,2	— 5,08 7,07 5,52 6,61	2,06	3,16	1,78 (1,20)	—	990,2	—	b) Teilweise zwei
3	deagl. Heyerswerda	Erfurt Dessau	90	90	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.			 I = W.	114,5 61,5 24,9 24,1	90,4 61,5 28,9 —	10,63 6,86 6,40	2,4	E = 3,2 (I = 3,2)	1,7 (1,20)	—	1009,7	—	c) Zweigeschos
4	deagl. Raumland- Berleburg	Elberfeld Altona	91	92	—			 I = E.	109,2	109,2	9,88	2,5	E = 3,8 (I = 3,6)	—	45,0	1085,7	—	
5	Arbeit.-Wohnh. b.d. Hauptwst. a) Wohnh. „G“	Köln(rechterh.) Essen	91	91	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A. Essen u. Hagen			 I = E.	119,6 82,1 37,5	82,1 82,1 —	8,23 7,49	2,62	E = 3,12 (I = 3,0)	—	—	961,5	—	
	b) Wohnh. „F“	—			—			 I = E.	133,9 79,4 54,5	79,4 79,4 —	8,29 7,49	2,62	E = 3,12 (I = 3,02)	—	—	1066,4	—	
6	Dienstwohngeb. auf Bahnhof Osterfeld	Köln(rechterh.) Essen	91	92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Vries			 I = E.	148,6	148,6	10,78	2,6	E = 3,4 (I = 3,4)	1,2	—	1594,5	—	
7	deagl. Laskowitz	Bromberg Bromberg	91	92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Wiegand			E wie Nr. 1, I = E.	152,8	152,8	11,11	2,47	E = 3,4 (I = 3,20)	1,78	—	1697,6	—	

13		14				15							16					17
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauteile usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1		Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen	
			qm	ehm		im ganzen	für 100 ehm	im ganzen	für 1 Plam- me	im ganzen	für 1 Hahn							
in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in	in
sige Bauten.																		
200 000 199 911	196 578 2 258 (Nebenanl.) 1 075 (Wasser-Ent- wässerung)	313,5	16,8	—	10 000 (2,0%)	24 000 Wärmewasser- heizung	267,3 3000 (schlechtste Heizleitung durch Glaslicht)	19,0	1500	88,2	Ziegel	Ziegel	Rohbau mit Verblend- u. Gie- derungen Haustein, Sockel Basalt- lava	Schiefer mit Holz- cement- plattform	K., Flur u. Trepp- geh. gewölbt, sonst Balken- decken	Sandst. auf Ge- wölben, Neben- treppen Basalt- lava frei- tragend	—	
200 700	200 700	344,5	19,8	—	24 800 (4,0%)	15 779 Niederdruck- Dampf- heizung	282,0 6850 (schlechtste Heizleitung; 2 Lager- lampen)	—	5318	379,5	Sand- bruch- steine	Werk- steinbau	Wall- blech, Plattform Holz- cement	Casse gewölbt, sonst wie vor	Treppst. frei- tragend, Neben- treppen Sandst. frei- tragend	1 Dienstwohnung, die Innenwände sind im D. sämtlich bis zur Dachkante hoch- geführt und tragen die eisernen Pfosten.		
235 299	313 755 3 297 (Nebenanl.) 4 412 (Nebenanl.) 3 835 (Wasser-Ent- wässerung)	258,1	17,3	—	12 419 (3,6%)	25 023 Niederdruck- Dampf- heizung	242,4 3382	26,4	2509	144,4	Beton, Bruch- steine und Ziegel	Rohbau mit Ver- blend- u. Formst., Sockel, Gestosse u. Ab- deckungen Sandstein	deutscher Schiefer auf Schalung, Anbau Holz- cement	K., Flur u. Trepp- geh. gewölbt, sonst Balken- decken	Sand- stein frei- tragend	Dienstwohnung für 1 Baupinspector.		


Uebernachtungs-Gebäude.

Unterbeamte oder Arbeiter.








Unterbeamte oder Arbeiter. sige Bauten.					pf = Pförtner, pz = Putzer, rm = Rangmeister,		ss = Speisesaal, st = Stube, ta = Telephonanrufseher,		Werkstätte, Ueberräumungs- raum,		w = Wohnung, wt = Waschkraum, ws = Waschkammer,						
10 500	11 196	11 196	95,2	14,1	—	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fachwerk	Ziegel- fachw. m. Schiefer- bekl. auf Schal.	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	Wohn. für 2 Unter- beamte, Ofen alt.	
10 000	10 844	10 844	69,6	11,3	—	180 eis. Ofen	105,3	—	—	—	Ziegel	Kohbau	Pappe	Balken- decken	—	Wohn. f. 2 Weichen- steller.	
geschoissige Bauten.																	
12 100	11 398	11 398	99,5	11,3	—	—	280 Kachel- u. eis. Ofen	144,3	—	—	—	—	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	—	Wohn. f. 3 Weichen- steller.	
sige Bauten.																	
15 000	14 975	13 390 (Nebenanl.)	122,6	12,3	—	—	212 eiserne Reg- Fullöfen	52,3	—	—	—	—	deutscher Schiefer auf Schalung	—	—	Wohn. f. 2 Weichen- steller.	
13 800	13 540	9 705 (Nebenanl.) 1 473 (Nebenanl.) 2 362 (Nebenanl.)	81,1	10,3	—	—	304 eiserne Reg- Fullöfen	161,3	—	100	25	—	Holz- cement	K. Ce- ment- bet., Gew., sonst Balkend.	—	Wohn. f. 4 Familien. Nebenanlagen: 1040, # 1 Entwässer., 650, # 1 Plasterung, 672, # 1 Umwehr. usw.	
15 500	15 050	10 698 (Nebenanl.) 1 473 (Nebenanl.) 2 879 (Nebenanl.)	79,5	10,0	—	—	416 eiserne Reg- Fullöfen	107,3	—	100	25	—	—	—	—	Wohn. f. 4 Familien. Nebenanlagen: 1101, # 1 Entwässer., 690, # 1 Plasterung, 1085, # 1 Umwehr. usw.	
19 600	24 123	21 145 2 978 (Nebenanl.)	142,3	13,8	—	778 (3,2%)	465 eis. Ofen	54,8	—	—	—	—	Ziegel	—	K. gew., sonst Balken- decken	—	Wohn. für 4 Unter- beamte. Wohn. f. 4 Familien. Nebenanlagen: 997, # 1 Entwässer., 414, # 1 Umwehrrungen, 950, # 1 Bo- u. Entwässer., 201, # 1 Asch- u. Müll- grube.
23 500	22 541	18 065 1 884 (Nebenanl.) 2 562 (Nebenanl.)	118,4	10,7	—	—	720 Kachelöfen	155,0	—	—	—	—	Feld- steine	—	Pappe	—	Wohn. für 4 Unter- beamte. Wohn. f. 4 Familien. Nebenanlagen: 997, # 1 Entwässer., 414, # 1 Umwehrrungen, 950, # 1 Bo- u. Entwässer., 201, # 1 Asch- u. Müll- grube.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Hauses	Einzelbau-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung	Name des entwerfenden und ausführenden Bauleuten (bezw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Belante Grundfläche		Gesamt-höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgeschoßes	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Dach-geschoße, Mauer- und Giebel, Thürmen usw.	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Spalte 7, 8 u. 10)	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten
						im Erd-geschoße	davon unter-geleitet		a. des Kellers	b. des Erd-geschoßes usw.	c. des Dachs-geschoßes			
8	Dienstwohngeb. Nr. 10 a. Bahnh. Falkenberg	Erfurt Dessau	89 90	entw. und ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I = E.	181,1	191,1	10,43	2,36 (I = 3,2)	1,8	—	1888,9	—	
9	desgl. Nr. 11 Falkenberg	"	89 90	E.-B.-A.	E im wesentlichen wie Nr. 5b, I = E.	225,8	225,8	11,2	2,7 (I = 3,2)	1,8	35,0	2564,0	—	
10	desgl. St. Vith Aachen	Köln (linksh.) Aachen	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Schmidt	E im wesentlichen wie Nr. 5a, I = E.	186,0 117,6 32,2 6,8	153,8 147,5 10,27 4,4 5,8	—	2,36 (I = 3,3)	1,34	—	1514,8	—	
11	desgl. Wannsee	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	91 91	entw. und ausgef. v. Rosenberg	 I = E.	284,3 133,8 150,4	284,2 133,8 150,4	— 11,68 19,45	2,5 (I = 3,36 I = 3,29)	2,34 (1,18)	—	3131,8	—	
B. Dienstgebäude für untere														
a) Theilweise zwei-														
12	desgl. Neuenkrug	Magdeburg Braunschweig	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Peters	 I = w.	114,8 71,7 42,6	71,7 — —	— 10,68 6,8	2,5 (I = 3,3 I = 3,3)	1,25	—	1055,4	—	
b) Zweigeschoß-														
13	desgl. Fröttstädt	Erfurt Cassel (Cassel-Erfurt)	92 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. durch d. E.-B.-I. I in Gotha	 I = E.	103,0 48,1 54,9	48,1 48,1 —	— 10,27 9,7	2,7 (I = 3,4 I = 3,4)	1,0	—	1040,0	—	
14	desgl. auf Haltestelle Fendlingen	Elberfeld Altena	91 92	entw. und ausgef. durch d. E.-B.-A.	wie Nr. 4.	109,2	109,2	9,41	2,5 (I = 3,3 I = 3,6)	—	45,0	1079,1	—	
15	desgl. auf Bahnhof Lohburg	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Borna	E wie Nr. 1, jedoch nur eine mittlere Treppe. I = w.	117,3	117,3	10,92	2,5 (I = 3,3 I = 3,3)	1,75	25,0	1303,7	—	
16	desgl. Streine	Bromberg Posen (Thorn-Posen)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Böttcher	 I = 2w, im D: 4ka.	120,8	120,8	10,67	2,36 (I = 3,3 I = 3,3)	1,68	27,0	1315,9	—	
17	desgl. Bajohren	Bromberg Königsberg	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Vierock	wie vor.	120,8	120,8	10,67	2,35 (I = 3,3 I = 3,3)	1,68	27,0	1315,9	—	
18	desgl. Lichtenberg-Friedrichsfelde	Bromberg Berlin (Berlin-Schneidmühl)	91 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Storz u. Christoffel	E im wesentlichen wie Nr. 1, I = E.	141,7	141,7	9,97	2,5 (I = 3,16 I = 3,16)	1,00	—	1412,7	—	
19	desgl. Uerdlingen	Köln (linksh.) Crefeld	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. von v. d. Sandt	 I = 2w, im D: 4ka.	206,4 191,6 14,8	206,4 191,6 14,8	— 10,33 7,63	2,08 (I = 3,4 I = 3,4)	1,0	75,0	2196,6	—	
20	desgl. Lauenbrütte	Breslau Kattowitz	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Günther	 I = 2w.	221,8	221,8	11,31	2,38 (I = 3,5 I = 3,5)	1,84	—	2493,0	—	
21	desgl. Wilhelmsburg	Altona Hamburg	91 92	entw. u. ausgef. durch d. E.-D.	 I = 3w, im D: 6ka.	310,3	310,3	8,92	2,3 (I = 3,5 I = 3,5)	—	150,0	2917,8	—	

13		14					15							16					17	
Gesamtkosten der Baumaße nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauteile usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 14)	im ganzen	für 1			Ein- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen		
			qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flamm- me	im ganzen	für 1 Hahn								
13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32	33
24 500	20 002	16 978 2 186 (Wirtschaftsgeb.) 835 (Nebenanl.)	93,7	9,0	—	—	818 Kachel- u. eis. Ofen	127,4	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Robbau	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Wohn. f. 6 Weichen- steller. Nebenanlagen: 519,4 f. Umwehren, 82,2 f. d. Brunnen, 237,2 f. Verschöb.	
30 000	29 739	23 974 2 332 (Wirtschaftsgeb.) 3 433 (Nebenanl.)	106,2	9,4	—	—	1397 wie vor	125,0	—	—	—	—	—	—	Robbau mit Ver- blendet.	—	—	—	Wohnung f. 4 Unter- beamt. baume. Nebenanlagen: 802,4 f. Einbeugung, 230 f. Entwässerung, 565 f. Pflasterung.	
27 200	24 920	24 920	134,0	16,5	—	—	400 eis. Ofen- herde	97,2	—	—	—	—	Ziegel	—	Robbau	—	—	Eichen- holz m. Beichen- holzstuf.	Wohn. f. 4 Unterbe- amte.	
30 000	38 161	38 161	134,2	12,2	—	—	1200 Kachel- u. eis. Ofen	142,0	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	—	—	Pappe	—	Holz	Wohn. f. 8 Unterbe- amte.	
und mittlere Beamte.																				
gehörige Bauteile.																				
14 000	12 430	10 632 1 798 (Nebengeb.)	93,0	10,1	—	—	271 eis. Ofen	100,9	—	—	—	—	Bruch- steine	—	—	Falz- ziegel	—	—	Wohnungen f. 1 As- sistenten u. 1 Wei- chensteller.	
sige Bauteile.																				
19 500	16 280	13 794 2 495 (Wirtschaftsgeb.)	133,9	13,5	—	—	435 eis. Ofen	100,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wie vor.	
16 500	16 145	14 230 1 915 (Nebenanl.)	130,5	13,2	—	—	295 eis. Ofen- füllöfen	72,8	—	—	—	—	—	—	—	deutscher Schiefer auf Schal.	—	—	Wohnungen für 1 Bahnmeister und 1 Weichensteller. Wohn. f. 1 mittleren u. 2 Unterbeamte. Der Keller wird durch umgekehrte Gewölbe geschützt, deren Kosten noch 2500,00 betragen.	
15 700	15 940	13 770 2 170 (Wirtschaftsgeb.)	117,6	10,6	—	—	675 Kachel- u. eis. Ofen	167,9	—	—	—	—	—	—	—	Pappe	—	—	Wohnungen f. 1 Sta- tionsaufseher und 2 Unterbeamte.	
16 300	15 485	15 387 98 (Einrichtung)	127,4	11,7	—	—	970 wie vor	182,0	—	—	—	—	Ziegel	—	—	—	—	—	Wie vor.	
16 000	17 306	17 284 112 (Einrichtung)	143,1	13,1	—	—	865 wie vor	162,5	—	—	—	—	Feld- steine	—	—	—	—	—	Wie vor.	
18 925	16 106	14 898 1 207 (Nebengeb.)	105,1	10,5	—	—	985 wie vor	174,1	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	—	Robbau mit Ver- blendet.	—	—	—	Wohnungen f. 1 Sta- tionsvorsteher und 2 Weichensteller.	
24 300	24 190	21 469 2 721 (Nebengeb.)	104,0	9,8	—	—	1022 Rog.-Füllöfen	119,0	—	—	—	—	Ziegel	—	Robbau	Falz- ziegel	—	—	Wohnungen f. 1 Bahn- meister, 2 Assisten- ten u. 1 Weichen- steller.	
26 000	27 915	25 600 2 315 (Nebengeb.)	115,4	10,3	—	—	951 Kachelöfen	125,0	—	—	—	—	Bruch- steine	—	—	Doppel- pappdach	—	—	4 Wohn. f. mittlere u. untere Beamte.	
36 924	52 552	40 508 4 059 (künstl. Grund.) 5 519 (Wirtschaftsgeb.) 2 129 (Nebenanl.)	131,8	14,0	—	—	1875 Kachel- u. eis. Ofen	158,7	—	—	—	—	Ziegel	—	—	Pflannen	—	—	6 Wohn. wie vor. Künstl. Gründung: Betongelände auf Sand- schwamm. Nebenanlagen: 346,4 f. Einbeugung, 618 f. f. Umwehr., 549 f. Entwässerung, 513 f. f. d. Brunnen.	

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn-Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Ausführung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Bauamten (bez. der Behörde)	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis z. d. O.-K. d. Hauptgesimses m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebauten Dachgeschloß, Mansardendächer, Giebel, Thürme usw.	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (siehe 7, 8 u. 10)	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-einheiten
						im Erd-geschoß qm	davon unter-kerkert qm		a. des Kellers m	b. des Erd-geschosses ausw. m	c. des Dachs-geschosses m			
21	Dienstwohngeb. auf Bahnhof Neu-Babelsberg	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	91 91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Boedicker		—	—	—	—	—	—	c) Zwei-, theilweise	—	—
	a) Unterbaamt-Wohnhaus	—	—	—	E: siehe d. Abbild. linker Theil. I = E.	121,8	121,8	9,87	2,5	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,3 \end{cases}$	0,6	—	1177,8	—
	b) Subalternant-Wohnh.	—	—	—	E: siehe d. Abbild. rechter Theil. I u. II = E.	122,1	122,1	12,6	2,5	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,3 \\ II = 3,3 \end{cases}$	0,13	—	1538,6	—
	c) Wirtschaftsgebäude	—	—	—	—	75,7 61,4 11,3	— — —	— 3,98 3,83	—	— 3,2	0,13	—	269,8	—
C. Dienstwohngebäude														
23	desgl. Courl	Köln (rechtsb.) Dortmund	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Ulrich	E wie Nr. 16, im D: ka.	110,6 69,9 27,8 13,2	27,5 — 27,5 —	— 6,9 8,23 4,23	2,7	3,9	1,4	a) Eingeschos-	30,0	792,0
24	desgl. Steele	Köln (rechtsb.) Essen	92 92	entw. v. Prange, ausgef. von Nohrturf	I = 2 st. im D: 3 ka.	117,9 56,5 61,4	73,0 31,2 11,8	— 10,23 7,83	2,5	$\begin{cases} E = 4,0 \\ I = 3,8 \end{cases}$	(1,9)	b) Theilweise zwei-	90,0	1154,4
25	desgl. Osterfeld	—	91 92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. von Dries	desgl.	124,8 56,4 61,4 7,0	50,4 30,9 19,6 —	— 10,35 7,8 4,3	2,42	$\begin{cases} E = 4,0 \\ I = 3,8 \end{cases}$	(1,3)	90,0	1182,8	—
26	desgl. Berna-Kelbra	Frankfurt a. M. Nordhausen	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. von d. E.-B.-A.	im wesentlichen wie Nr. 30.	86,3	86,3	9,36	2,28	$\begin{cases} E = 3,21 \\ I = 3,21 \end{cases}$	0,63	c) Zweigeschos-	90,0	918,9
27	desgl. Annaburg	Erfurt Dessau	90 91	entw. und ausgef. d. d. E.-B.-A.	im wesentlichen wie Nr. 16.	114,0	114,0	10,27	2,4	$\begin{cases} E = 3,4 \\ I = 3,4 \end{cases}$	1,0	100,0	1270,8	—
28	desgl. Falkenberg	—	89 90	—	wie vor.	114,0	114,0	10,57	2,7	$\begin{cases} E = 3,4 \\ I = 3,4 \end{cases}$	1,0	100,0	1306,0	—
29	desgl. Nelfse (Anbau)	Breslau Neisse	91 92	entw. und ausgef. durch Blanck	desgl.	115,3	115,3	11,62	2,55	$\begin{cases} E = 3,5 \\ I = 3,5 \end{cases}$	1,9	—	1389,8	—
30	desgl. Nauesen	Magdeburg Braunschweig	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Peters	I = E	116,6	116,6	10,57	2,5	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,27 \end{cases}$	1,43	—	1232,6	—
31	desgl. Büdderstädt	—	92 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Fuldner	wie vor.	116,6	116,6	10,57	2,5	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,3 \end{cases}$	1,4	—	1232,6	—
32	desgl. Meinersen	Magdeburg Berlin (Berlin-Lehrte)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Neuenfeldt	desgl.	116,6	116,6	10,57	2,5	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,3 \end{cases}$	1,4	—	1232,6	—
33	desgl. Hederitz	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Almsedt	im wesentlichen wie Nr. 30.	116,7	116,7	11,0	2,56	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,3 \end{cases}$	1,35	—	1283,7	—
34	desgl. Mückern	—	91 92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Berns	desgl.	117,1	117,1	10,92	2,5	$\begin{cases} E = 3,3 \\ I = 3,3 \end{cases}$	1,35	—	1278,7	—











13		14				15						16					17		
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauabschnitte usw. (einschl. der in Spalte 15) aufgeführten Kosten				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen		
den An- schlage	der Aus- führung (Spalte 11)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer		Decken	Haupt- treppen
			qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn							
dreigeschossige Bauten.																			
13 500	13 449	—	—	—	—	—	700	130,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Die beiden Wohnhäu- se, stoßen aneinander.
—	—	16 189	132,9	13,7	—	—	Kachel- und eis. Ofen	—	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Robbau	Schiefer auf Schalung	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Wohnungen f. 4 Bahn- wärter.
—	—	21 691	177,6	14,1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnungen für 1 Bahnmester, 1 Stationsaufseher, 1 Stationsdiener.
—	—	5 569	73,6	18,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
für mittlere Beamte.																			
zwei Bauteile.																			
10 000	8 167	8 049 (1118)	72,8	10,2	—	—	147	62,7	—	—	213	33,0	Ziegel	—	—	Platten	K. gew., sonst Balkend.	Holz	Wohnung für 1 Be- amten.
einiges Bauteile.																			
15 000	17 429	17 429	147,9	15,1	—	—	250	67,0	—	—	526	—	Bruch- steine	—	Robbau mit Ver- blendst.	Falz- ziegel	—	—	Wohnung für 1 Bahn- meister.
19 265	21 845	20 473 1 372 (Nebenanlage)	164,3	17,3	—	—	705	265	70,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnung für 1 Sta- tionsvorsteher.
zwei Bauteile.																			
15 000	14 158	11 311 2 847 (Werkstätte/Spalt.)	130,3	12,3	—	—	309	118,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnungen f. 2 Be- amten.
20 100	19 163	15 286 1 496 (Werkstätte/Spalt.) 2 381 (Nebenanlage)	134,1	12,9	—	—	879	195,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohn. f. 2 Bahnmstr. Nebenanlagen: 713,4 f. Erdanschütt u. Pfäst. 105 f. Gartenanlagen, 701 f. Umwehrung, 244 f. d. Brunnen, 618 f. Verschiedenes.
18 500	16 189	12 915 1 350 (Werkstätte/Spalt.) 1 924 (Nebenanlage)	113,3	9,9	—	—	899	175,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohn. f. 2 Beamte. Nebenanlagen: 436,4 f. Einob. u. Pfäst. 107 f. Entwässerung, 690 f. Umwehrung, 691 f. Verschiedenes.
17 000	15 187	13 990 1 197 (Nebenanlage)	121,8	10,4	—	—	684	137,2	—	—	300	100	—	—	—	—	—	—	Wohnungen f. 1 Sta- tions-Assistenten u. 1 Bahnmester.
15 500	12 698	11 167 1 531 (Nebenanlage)	95,5	9,1	—	—	186	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohn. f. 2 Beamte. Ofen teilweise alt.
15 500	14 900	12 760 1 465 (Nebenanlage)	109,4	10,4	—	—	380	102,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohnungen wie vor.
15 500	16 512	14 508 2 004 (Nebenanlage)	124,1	11,8	—	—	618	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	desgl.
15 500	16 904	14 940 1 964 (Nebenanlage)	128,0	11,6	—	—	684	164,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	desgl.
15 700	14 578	12 450 2 128 (Nebenanlage)	100,3	9,7	—	—	690	144,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Wohn. f. 2 Beamte. Keller wird durch un- geklärte Gewölbe ge- deckt, deren Kosten nach 1670,4 betragen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Anst.	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des entwerfenden und ausführenden Baubeamten (bzw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Behaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb.v.d. O.-K. d. Fundaments bis z. d. O.-K. d. Haupt- gesimmes	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mansar- dendächer, Giebel, Thürm- chen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7, 8 u. 10) cbm	Anzahl und Bezeich- nung der Nutz- einheiten
						im Erd- gesch. qm	davon unter- kellert qm		a. des Kellers m	b. des Erd- geschosses u. m	c. des Dach- gesch. m			
35	Dienstwohngeb. auf Bahnhof Ruhnow	Bromberg Stettin (Stett.-Danzig)	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Fuchs	wie Nr. 16.	120,8	120,8	10,80	2,27	$\begin{cases} E=3,3 \\ I=3,3 \end{cases}$	1,66	—	1279,8	—
36	deogl. Mengede	Köln (rechth.), Dortmund	91	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Ulrich	im wesentlichen wie Nr. 16.	121,8	121,8	10,80	2,6	$\begin{cases} E=3,6 \\ I=3,6 \end{cases}$	1,0	90,0	1421,8	—
37	deogl. Wildpark	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Boedeker	 I — E.	127,8	125,8	9,87	2,4	$\begin{cases} E=3,3 \\ I=3,3 \end{cases}$	0,8	—	1268,4	—
38	deogl. Steglitz	„	91	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Ulrich	wie vor.	127,8	127,8	9,87	2,4	$\begin{cases} E=3,3 \\ I=3,3 \end{cases}$	0,8	—	1268,4	—
39	deogl. Biesenthal	Berlin Stettin (Berl.-Stettin)	92	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Bahmann	im wesentlichen wie vor.	148,7 101,6 47,1	101,6 — —	— 11,42 11,0	2,5	$\begin{cases} E=3,6 \\ I=3,6 \end{cases}$	1,35	25,0	1708,4	—
40	deogl. Werden	Elberfeld Cassel (Cass.-Schwerte)	91	entw. v. Sauer, ausgef. v. Land	im wesentlichen wie Nr. 16.	158,8 78,7 72,6 7,3	77,4 — 72,8 4,6	— 9,7 11,19 4,73	2,5	$\begin{cases} E=3,5 \\ I=3,5 \end{cases}$	1,5	73,0	1081,2	—
41	deogl. Lichtenberg- Friedrichs- felde	Bromberg Berlin (Berlin-Schnei- demühl)	91	entw. bei d. E.-B.-A., ausgef. v. Stuerz n. Christoffel	 I — 2 w.	193,8	193,8	10,67	2,5	$\begin{cases} E=3,45 \\ I=3,45 \end{cases}$	1,2	—	2062,8	—
42	deogl. Stargard (Anbau)	Bromberg Stettin (Stett.-Danzig)	92	entw. u. ausgef. von Fuchs	im wesentlichen wie Nr. 30.	196,8	196,8	11,64	2,57	$\begin{cases} E=3,75 \\ I=3,45 \end{cases}$	1,8	80,0	2370,8	—
43	deogl. Herbesthal	Köln (linksh.) Aachen	92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	wie Nr. 19.	206,8 192,8 14,5	206,8 192,8 14,5	— 10,23 6,73	2,36	$\begin{cases} E=3,4 \\ I=3,4 \end{cases}$	1,0	110,0	2174,8	—
44	deogl. Kirchweyhe	Köln (rechth.), Münster (Wanne-Bremen)	91	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I = E. im D: 4 k.	230,8	—	10,0	—	$\begin{cases} E=3,7 \\ I=3,7 \end{cases}$	1,0	80,0	2388,0	—
45	deogl. Wannsee	Magdeburg Berlin (Berl.-Magdeb.)	90	entw. u. ausgef. von Uertel	 I = E. im D: w.	231,4	231,4	11,87	2,5	$\begin{cases} E=3,5 \\ I=3,5 \end{cases}$	2,0	95,0	2772,8	—
46	deogl. Nr. 8 auf Bahnhof Morgenroth	Breslau Kattowitz	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. von Gottschalk	 I = E.	427,6	427,6	11,60	2,57	$\begin{cases} E=3,45 \\ I=3,45 \end{cases}$	2,15	—	4008,8	—
47	deogl. auf Güterbahn. Fellhammer	Berlin Breslau (Bresl.-Hildesf.)	91	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.	 I = w, II = w.	146,2 111,8 4,0 36,4	142,2 111,8 — 36,4	— 14,13 11,52 9,59	2,3	$\begin{cases} E=3,32 \\ I=3,32 \\ (II=3,32) \end{cases}$	1,9	—	1919,0	—
48	deogl. Frankfurt a. M.	Frankfurt a. M. Frankfurt a. M.	85	entw. bei d. E.-D., ausgef. v. Zehring	 I = 2 w.	351,8	351,8	12,1	2,80	$\begin{cases} E=4,0 \\ I=4,0 \end{cases}$	1,1	—	4258,0	—

d) im wesentlichen drei-

D. Dienstwohngebäude mit Ueber-

13		14					15							16					17	
Gesamtkosten der Bauanlage nach		Ausführungskosten der einzelnen Bauhilfen usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- füh- rung (Reihe 14)	in ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen		
			qm	cbrn	Nutz- ein- heit		in ganzen	für 100 cbrn	in gan- zen	für 1 Flam- mo	in gan- zen	für 1 Hahn								
M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	
17 000	16 304	14 322 690 (Kunstl. Gründung) 1 193 (Nebengeb.) 129 (Nebengeb.)	118,5	11,2	—	—	769 Kachelöfen	170,5	—	—	—	—	Feld- steine	Ziegel	Rohbau	Doppel- pappdach	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	Wohn. für 2 Beamte. Kunstl. Gründung: Pfeiler und Bogen.	
18 900	16 093	13 275 2 232 (Nebengeb.) 529 (Flüchtling)	109,0	9,3	—	—	408 eis. Öfen	—	—	—	—	—	Ziegel	„	„	deutscher Schiefer auf Schalung	„	„	Wohnungen für 2 Beamte.	
20 000	19 572	19 572 153,5	15,8	—	—	—	690 Kachel- u. eis. Öfen	173,4	—	—	—	—	„	„	„	„	„	massiv aus Ziegeln	Wie vor.	
23 000	22 919	19 958 2 961 (Nebengeb.)	150,5	15,9	—	—	780 Kachelöfen	196,0	—	—	—	—	„	„	„	„	„	„	desgl.	
22 000	18 317	16 391 926 (Nebengeb.) 1 664 (Nebengeb.)	110,2	9,6	—	—	1203 Kachelöfen	—	—	—	—	—	„	„	„	Pappe	„	„	Wohn. für 2 Beamte. Nebenanlagen: 674 f. Umwehrung, 329 f. d. Brennen.	
19 800	16 593	14 472 1 424 (Nebengeb.) 697 (Nebengeb.)	91,1	8,6	—	—	409 eis. Öfen	57,9	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	„	„	Falz- ziegel	„	Holz	Wohn. für 1 Bahn- meister u. 1 Stat- Assistenten. Nebenanlagen: 270 f. Entwässerung, 134 f. Umwehrung, 293 f. Brennen u. Pumpe.	
25 356	24 556	23 669 1 497 (Nebengeb.)	119,3	11,2	—	—	1475 Kachel- u. eis. Öfen	187,9	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	„	Rohbau	Ver- blend- steinen	Pappe	„	Holz	Wohnungen für 1 Stations-Vorsteher und 2 Assistenten.
36 625	27 352	24 398 2 954 (Nebengeb.) u. Abstellgeb.	124,0	10,3	—	—	815 Kachelöfen	162,2	—	—	147	49,0	Feld- steine	„	„	„	engl. Schiefer auf Schal.	„	—	Wohnungen für 2 Beamte.
28 900	19 200	19 200 92,8	8,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Bruch- steine	„	Rohbau	Falz- ziegel	„	Holz	Wohnungen für 4 Beamte.	
21 600	21 471	21 471 93,0	9,9	—	—	—	1180 eis. Öfen	—	—	—	—	—	Ziegel	„	„	deutscher Schiefer auf Schalung	Balken- decken	„	Wohnungen für 2 Locomotivführer u. 2 Wagenmeister.	
41 000	40 921	40 921 176,8	14,8	—	—	—	1105 Kachel- u. eis. Öfen	133,1	—	—	—	—	„	„	Rohbau mit Ver- blend- steinen	„	K. gew., sonst Balken- decken	„	Wohnungen für 5 Beamte.	
56 000	53 800	45 900 5 000 (Nebengeb.)	114,1	9,8	—	—	3912 Kachelöfen	238,1	—	—	—	—	Sand- bruch- steine	„	Rohbau	Holz- cement	„	Granit- freitragend	Wohnungen für 8 Beamte.	
geschoossige Bauten.																				
22 000	22 687	21 940 623 (Abstellgeb.) 124 (Flüchtling)	150,1	11,4	—	—	1122 Kachelöfen	138,6	—	—	—	—	Granit- bruch- steine	„	„	„	K., Trepp- enflure u. Podest- gewölbt, sonst Balken- decken	Schmied- eisen mit Holz- belag	Wohn. für 1 Bahn- meister und 2 Sta- tionsbeamte.	
nachtungeräumen (zweigeschossig).																				
51 500	49 138	47 811 1 327 (sonst. Ein- richt.)	135,9	11,2	—	—	408 eis. Öfen	400	57,1	605	67,2	Bruch- steine	„	Sand- schicht- steine, Sack- Basalt	Falz- ziegel, bezw. Schiefer	K. gew., sonst Balken- decken	Holz	Wohnungen für 1 Portier, 1 Magazin- Aufseher, 1 Werk- meister u. 5 Ueber- nachtungs-Räume mit 16 Betten.		

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Eisenbahn- Direction und Betriebs-Amt	Zeit der Aus- füh- rung	Name des entwerfenden und ausführenden Baumeisten (bezw. der Behörde)	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam- ents bis zu d. O.-K. d. Haupt- gesimses	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Bach- geleise, Mansar- dächer, Gebäu- de, Thür- chen u. w.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7, 8 u. 10)	Anzahl und Be- zeich- nung der Nutz- ein- heiten		
						im Er- d- ge- schos- se	davon unter- kellert		a. des Kellers	b. des Erd- geschosses ausw.	c. des Dre- pels					
			von	bis		qm	qm	m	m	m	m	cbm	cbm			
E. Uebernach-																
a) Theilweise zwei-																
49	Dienstgebäude am Loc.-Sch. V auf Bahnhof Halle a. S.	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.-Lpt.)	90	91	entw. v. Peltz, ausgef. v. Königer		I = ün.	272,1 167,7 104,4	— 11,17 5,7	3,06	{ E = 3,5 (I = 3,5)	0,9	—	2470,5	—	
b) Zweigeschos-																
50	Uebernachtungs- Gebäude auf Bahnhof Wilhelmsburg	Altona Hamburg	91	92	entw. u. ausgef. durch d. E.-D.		1 = wa, 2 = tr, 1 = ün.	109,4	—	9,8	{ E = 3,4 (I = 3,4)	0,15	—	1017,4	12 (Betten)	
51	deogl. Güsten	Frankfurt a. M. Berlin (Berl.-Hankenh.)	92	92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.		I = 7 ün, wa.	140,1	—	9,6	{ E = 3,6 (I = 3,42)	1,18	—	1345,0	25 (wie vor)	
52	deogl. Artern	Erfurt Erfurt	91	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-I. Sangerhausen		I = k, 4 ün.	142,4	142,4	11,07	{ E = 3,7 (I = 3,7)	0,9	—	1576,0	8 (wie vor)	
53	deogl. Nordhausen (Anbau)	Frankfurt a. M. Nordhausen	91	92	entw. u. ausgef. durch d. E.-B.-A.		E = f, 6 ün, — 1 = E.	150,0	150,0	10,6	{ E = 3,55 (I = 3,55)	0,4	—	1500,0	24 (wie vor)	
54	deogl. Büchen	Altona Hamburg	91	92	entw. bei d. E.-D., ausgef. durch d. E.-B.-A.		I = 8 ün.	200,6	200,6	9,27	{ E = 3,3 (I = 3,5)	—	—	1859,6	30 (wie vor)	
55	Nördliches deogl. Halle a. S.	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.-Lpt.)	87	87	entw. bei der E.-D., ausgef. v. Stamper		I = 12 ün, im D: st.	285,5 163,2 120,3	— 9,78 11,32	3,10	{ E = 3,75 (I = 3,7)	0,7	60,0	3082,5	34 (wie vor)	
56	deogl. auf Sammel- bahnhof Osterfeld	Köln (rechth.) Essen	91	92	entw. bei der E.-D., ausgef. v. Dries		I = 8 ün, k, wa.	474,6 434,3 31,3 9,0	— 14,95 7,68 6,15	3,0	{ E = 4,3 (I = 4,3)	2,5	—	6768,8	44 (wie vor)	
c) Dreigeschos-																
57	deogl. auf Bahnhof Bremen	Hannover (Bremen)	91	92	entw. bei der E.-D., ausgef. v. Bischoff		1 = wa, 1 = afr, 6 ün, k, wa, II = 8 ün, wa.	194,0	194,0	16,5	2,8	{ E = 3,8 (II = 3,8)	0,2	—	3201,0	28 (wie vor)
F. Dienst-, Dienstwohn- und Uebernachtungs-																
58	Dienstgebäude mit Werkstätte auf Bahnhof Halle a. S. (in Ver. m. d. Loc.-Sch.)	Magdeburg Magdeburg (Wittenb.-Lpt.)	91	91	entw. v. Niemann, ausgef. v. Börmann		I = ün, w.	—	—	—	—	—	—	—	—	
a) Hauptgebäude	—	—	—	—	—	150,6 89,6 61,2	89,6 89,6 —	— 11,45 10,65	2,4	{ E = 3,9 (I = 3,5)	1,5	—	1677,7	—		
b) Werkstätten- Anbau u. Ver- bindungsgang	—	—	—	—	—	214,5 173,6 41,3	— 6,5 4,9	—	—	4,7 (3,6)	—	—	1330,5	—		
c) Innere Ein- richtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
d) Entwässerung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		

13		14				15						16						17	
Gesamtkosten der Baunanlage nach		Aufbaukosten der einzelnen Bauteile usw. (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der						Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen	
dem An- schlage	der Aus- führung (Spalte 13)	im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- strichen	Dächer	Decken		Haupt- treppen
			qm	ebm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 ebm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn							
„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„
tungegebäude.																			
geschossige Bauten.																			
30 100	29 662	26 880 2 982 (sonst. Abrech.)	98,8	10,9	—	—	275 eis. Ofen	30,2	—	—	984	82,0	Bruch- steine	Ziegel	Rohbau mit Ver- blend- steinen	Doppel- pappdach	K. gew., sonst. Balken- decken	Granit- freitrag- end	—
sige Bauten.																			
29 100	19 097	14 300 5 397 (Grund- Grund.)	130,7	14,1	—	—	304 eis. Reg.- Fullöfen	98,8	—	—	—	—	Ziegel	„	Rohbau	Pappe	Balken- decken	„	Künstl. Gründung: Pflaster.
17 500	16 422	15 117 1 305 (sonst. Ein- richt.)	107,9	11,2	004,7	—	256 eis. Reg.- Fullöfen	48,9	—	—	547	54,7	Bruch- steine	„	Rohbau mit Ver- blend- steinen	Schiefer auf Schalung	„	Holz	(Nebenanlagen: 455 M f. d. Wasser- Zu- u. Ableitung, 322 M für Plaste- rung, 120 M f. Asch- u. Müllgrube.)
17 500	14 431	14 431	101,3	9,2	—	—	291 eis. Ofen	37,8	—	—	111	—	„	„	„	Falz- ziegel	K. und Treppen- haus gewölbt, sonst. Balkend.	Sand- stein auf eisenen Trägern	—
17 500	17 500	17 500	119,7	11,0	729,2	—	327 eis. Ofen	50,2	—	—	—	—	„	„	„	gusseis. Dach- Ziegel auf Lattung	K. gew., sonst. Balken- decken	—	—
25 000	25 000	21 000 4 000 (sonst. Ein- richt.)	104,7	11,8	700,3	—	504 eis. Ofen	74,2	—	—	702	95,3	Stampf- beton	„	„	Schiefer auf Schalung	„	Holz	—
29 000	30 876	26 306 2 570 (sonst. Ein- richt.)	99,1	9,8	832,3	1000 (3,2 ^{1/2} m)	630 eis. Ofen	55,8	—	—	1406	127,8	Por- phy- bruch- steine	„	„	Pappe	„	Granit- freitrag- end	—
93 132	100 198	100 198	211,1	14,8	—	3232 (3,2 ^{1/2} m)	103 eis. Ofen 10391 Hochdruck- Wasser- heizung	30,8 418,8	552 Flächen- beheizung durch (Schalung)	11,7	3243	210,2	Kohlen- sand- bruch- steine	„	Rohbau, Gussma- Sand- stein	Falz- ziegel, Hinter- bau Pappe	K. und Flur gewölbt, sonst. Balken- decken	Sand- stein auf Wan- ge- mauern	Wohnung für den Hausmeister. Tiefe Gründung (in Spalte 11 enthalten).
sige Bauten.																			
45 650	45 650	42 778 1 280 1 672 (sonst. Flur- richt.)	230,6	13,6	—	—	2327 Niederdruck- dampf- heizung	205,1	1857 wie vor	15,0	1590	130,0	Beton, darüber Ziegel	„	Rohbau mit Ver- blend- steinen	Schiefer auf Schalung	K. gew., Flur, Wasch- u. Bad- u. Beton- sonst. Balken- decken	Sand- stein freitrag- end	Tiefe Gründung: Pfeiler mit Bögen (in Spalte 11 enthalten).
gebäude in Verbindung mit Werkstätten.																			
30 700	30 181	—	—	—	—	1000 (3,2 ^{1/2} m)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	16 029	106,8	9,6	—	—	280 eis. Ofen	44,9	—	—	1061	151,6	Por- phy- bruchst.	Ziegel	Rohbau mit Ver- blendst.	Pappe	K. gew., sonst. Balkend.	Holz	Wohnung für den Schuppen-Aufseher.
—	—	13 352	62,1	10,0	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	„	sichtb. Dach- verband	„	Eiserne Polonceau- Bücher.
—	—	450	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	650	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

Ausführungskosten der in vorstehenden Tabellen mitgetheilten Hochbauten der preussischen Staats-Eisenbahnverwaltung auf 1 cbm Gebäudeinhalts als Einheit bezogen.

Gebäude-Gattung	Kosten für 1 cbm in Mark, rund:																				Anzahl der Bauten pro Gattung	Gesamter Durchschnittspreis *) für 1 cbm	
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20			26
I. Empfangs-Gebäude:																							
Anzahl der Bauten:																							
a) Empfangs-Gebäude, eingeschossig	—	—	—	—	—	—	1	1	1	2	1	—	—	—	—	(1)	—	(1)	—	—	8	10,2	
b) desgl., theilweise zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
1) bis rund 250 qm Grundfläche	—	—	—	—	—	—	(1)	1	3	—	8	3	2	—	—	—	—	—	—	(1)	—	18	12,0
2) von rund 250 bis 800 qm Grundfläche	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	—	3	1	1	—	—	—	—	—	10	13,6
3) über 800 qm Grundfläche	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	17,7
c) desgl., zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	(1)	(1)	—	1	3	1	1	—	—	(1)	(1)	—	—	10	13,5	
d) desgl., desgl. der Stadt- und Ringbahn	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	1	2	23,1
e) Empfangs-Gebäude nebst Güterschuppen eingeschossig	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	9,1
f) desgl., theilweise zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	—	3	3	2	—	2	1	2	—	(1)	(1)	—	—	15	11,5	
g) desgl., zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	1	—	2	—	—	—	—	6	—	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	72	—	
II. Güterschuppen:																							
a) Fachwerk ohne Keller	—	—	(1)	—	3	2	1	2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	9	8,2	
b) desgl., mit Keller	—	—	—	—	2	—	—	1	—	—	—	—	(1)	—	—	—	—	—	—	—	2	10,4	
c) massiv ohne Keller	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
d) desgl., mit Keller	—	—	—	—	(1)	—	1	2	5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	9	9,8	
e) Güterschuppen nebst Abfert.-Geb. (ganz oder theilweise unterkellert) im wesentlichen Fachwerk	—	—	—	—	—	1	2	—	2	1	1	2	—	—	—	—	—	—	—	—	9	10,0	
f) desgl., massiv (bis 6000 qm Grundfläche)	—	—	—	—	2	1	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6	7,5	
g) desgl., theilweise zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	11,0	
h) desgl., zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	9,2	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	45	—	
III. Locomotivschuppen:																							
a) rechteckig mit directen Einfahrtgleisen, Fachwerk	—	—	—	—	—	—	2	1	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4	8,7	
1) mit Wasserstation	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
2) ohne Wasserstation	—	—	—	—	1	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	8,6	
b) desgl., massiv	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	7,2	
c) rechteckig mit Schiebebohlen (massiv)	—	—	—	—	3	2	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6	8,6	
d) fächerförmig, Fachwerk	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	9,0	
e) desgl., massiv	—	—	—	—	6	4	3	3	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	17	7,5	
f) desgl., mit Anbauten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	7,1	
g) kreisförmig (massiv)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	4,0	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	35	—	
IV. Wassertürme																							
—	—	—	—	—	—	—	(1)	—	(1)	—	2	1	2	2	2	—	—	—	—	—	11	14,0	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
V. Maschinen- und Kesselhäuser																							
—	—	—	—	(1)	—	1	3	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6	8,8	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
VI. Gasanstalten (fehlen).																							
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
VII. Werkstätten-Gebäude usw.:																							
a) Geförderung, Schmieden, Drehbänke usw.	—	—	—	1	2	1	1	2	—	(1)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	8	8,1	
b) Wagen-Reparatur-Werkstätten usw.	—	—	—	3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4	8,2	
c) offene Fachwerks-Hallen	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	1,5	
d) Werkstätten in Verb. mit andern Gebäuden (theilweise zweigeschossig)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
1) Fachwerk	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	11,2	
2) theils Fachwerk, theils massiv	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	7,0	
3) massiv	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	1	12,2	
e) Holz-Trocken- und Rauchkammern	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	17,7		
f) Badanstalten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	19,8		
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	18	—	
VIII. Magazine:																							
a) Fachwerk, eingeschossig	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	4,2	
b) massiv, eingeschossig	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	5,3	
c) desgl., zweigeschossig	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	12,0	
d) Erdkeller	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	—	1	10,5	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
IX. Dienstgebäude:																							
a) eingeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	1	2	2	1	2	2	1	1	—	—	—	—	—	—	10	12,0	
b) zweigeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	2	1	—	—	—	—	—	7	—	
c) dreigeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2	—	—	1	3	17,5	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
X. Dienstwohn- und Übernachtungs-Gebäude:																							
a) eingeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	1	—	—	1	—	—	—	(1)	—	—	3	11,9	
b) theilweise zweigeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	2	—	—	—	(1)	—	—	(1)	—	—	5	10,6	
c) zweigeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	—	9	12	9	7	4	3	2	2	1	—	—	—	—	49	11,1	
d) dreigeschossige Bauten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1	—	—	1	—	—	—	—	—	—	—	3	13,0	
zusammen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	60	—	

*) Einzelne besonders hohe oder niedrige Einheitspreise sind bei Ermittlung der Durchschnittspreise nicht in Betracht gezogen worden. Die betreffenden Bauten sind in der vorliegenden Tabelle in Klammern gesetzt.









betreffend die im Jahre 1893 unter Mitwirkung der Staatsbeamten


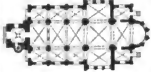
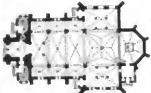
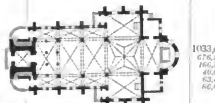
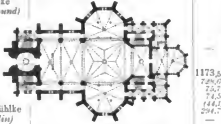
(Bearbeitet im Auftrage des Herrn

Die vorliegenden statistischen Nachweisungen umfassen die in dem Jahre 1893 vollendeten Hochbauten. Da der Runderlass vom 31. December 1891 bestimmt, daß für die Aufstellung der statistischen Nachweisungen nicht mehr der endgültige, formelle Abschluß der Gesamtabrechnungen abzuwarten ist, daß die Nachweisungen vielmehr thunlichst unmittelbar nach Vollendung der Bauten, sobald die Höhe der Ausführungskosten sich mit ausreichender Sicherheit übersehen

läßt, aufzustellen sind, so kommen hier nicht nur völlig abgerechnete, sondern auch solche Bauten in Betracht, welche zwar tollend sind, deren Abrechnung aber noch nicht abgeschlossen ist. Auf diese Weise wird es ermöglicht, die bei den Bauausführungen gewonnenen Ergebnisse möglichst schnell für weitere Kreise nutzbar zu machen.

Bezüglich der Anordnung der Tabellen und der Behandlung des Stoffes ist zu bemerken, daß von jetzt an die Vorschriften des Rund-











1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs- Bezirk	Zeit der Aus- führung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe von der O.-K. d. Funda- ments bis zu d. O.-K. d. Haupt- gesimses m	Höhen			Raum- inhalt cubm	Anzahl der Plätze			An- schlags- summe „
						im Er- de- schloß qm	davon unter- kellert qm		des Schif- fes m	des Thur- mos bis zum Haupt- gesims m	der An- bau- ten m		im gan- zen	davon im Schiff	auf den Em- poren	
I. Kirchen.																
A. Kirchen ohne Thurm oder																
a) Kirchen mit																
1	Evangelische Kirche in Moordorf	Aurich	92 93	Breiderhoff (Norden)		311,6 252,7 22,1 14,0 22,2	— — — — —	— 8,2 7,75 5,5 4,5	7,0	—	3,2 (3,56)	2430,6	300	—	—	37 700
b) Kirchen mit																
2	desgl. in Irxben a) Kirche b) Wiederher- stellung des Thurmes	Magdeburg	92 93	Saran (Wolmirsdorf)		— — 306,2 49,4 302,2 6,3 8,3	— — 49,4 49,4 — — —	— — 12,6 12,9 5,9 7,9	10,0	—	7,0 (5,0)	4363,6	500	300	200	69 871
B. Kirchen																
a) Kirchen mit																
3	desgl. in Zarnikow	Stettin	92 93	Johl (Stargard i. Pom.)		160,8 127,0 20,2 7,6 6,0	— — — — —	— 7,5 18,0 5,7 4,0	6,52	17,2	4,72 (2,87)	1383,4	156	117	39	28 800
4	desgl. in Lebusan	Danzig	92 93	entw. im M. d. ö. A., ausgef. v. Spittel (Neustadt W. Pr.)		234,4 194,5 20,2 19,7	— — — —	— 7,6 16,7 4,0	6,8	15,15	3,25 (3,06)	1894,3	294	236	58	35 300
5	desgl. in Groß Briesen	Frankfurt a. O.	93 93	Beutler (Cottbus)		239,8 211,7 20,5 7,4	— — — —	— 8,59 12,21 6,84	7,0	16,62	5,17	2298,0	272	220	52	30 000
6	desgl. in Freudenberg	Potsdam	92 93	Düsterhaupt (Friedenwalde)		276,8 225,1 32,4 18,2 8,9	— — — — —	— 8,83 12,08 4,78 7,41	7,2	17,45	3,15 (3,76)	2396,0	375	300	75	39 000
7	desgl. in Neukirchen (früher Neu- Sipory)	Bromberg	92 93	Wagenschein (Schubert)		328,1 240,3 28,2 25,5 20,2 13,2	— — — — — —	— 8,7 7,93 10,2 6,3 4,2	7,8	18,2	5,0 (3,04)	2988,5	470	348	122	50 000
8	desgl. in Ciele	„	92 93	entw. im M. d. ö. A., ausgef. v. Murray (Bromberg)		391,6 309,7 27,1 23,0 18,2 12,6 7,7	— — — — — — —	— 10,58 8,50 22,08 7,65 8,08 4,13	9,1	21,7	6,27 (3,8)	4144,1	680	430	250	61 000

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regie- rungs- Bezirk	Zeit der Aus- führung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe von der O.-K. d. Fundam. bis zu d. O.-K. d. Haupt- gesimses	Höhen			Raum- inhalt cbm	Anzahl der Plätze			An- schlags- summe „A
						im Erd- ge- schosse	davon unter- kellert		des Schif- fes	des Thur- mes bis zum Haupt- gesims	der An- lau- ten		im gan- zen	davon im Schiff	auf den Empo- ren	
						qm	qm	m	m	m	m					
9	Evangelische Kirche in Groß-Rosinoko	Gumbinnen	89 93	entw. v. Haussmann, ausgef. v. Zlotekin. Reinhold (Johannisburg)		490,3 380,1 30,5 22,2 31,8 24,5 9,3	— — — — — — —	— 11,0 28,4 9,54 6,05 5,7 5,85	9,5	24,0	7,0 (4,2)	5530,2	615	400	218	87 000
10	Katholische Kirche in Menden	Köln	90 93	entw. v. Freyse, ausgef. v. Eschweiler (Siegburg)		714,5 420,8 212,7 31,5 55,0 9,5	— — — — — —	— 15,45 12,4 13,9 31,75 11,0	13,25 (6,75)	26,5	11,6 (6,75)	10448,6	996 596	— —	— —	85 000
11	Evangelische St. Stephani-Kirche in Halle a/S.	Merseburg	91 93	Kilbarger (Halle a/S.)		813,1 125,9 125,9 55,5 65,9 31,5	125,9 125,9 — — — —	16,6 12,4 33,15 7,5 4,9	11,5	27,6	6,9 (3,0)	11618,3	1052	704	348	200 000
12	Katholische Kirche in Lütgendortmund	Arnsberg	91 93	entw. v. Gensmer, ausgef. von Gensmer, Küß u. Spenke (Dortmund)		1033,0 726,5 165,3 49,0 62,4 66,9	— — — — — —	— 15,5 7,5 14,4 30,0 5,37	14,4 (6,8)	34,36	4,47	15141,4	1470 970	— 890	— 80	196 300
13	Evang. Nazareth-Kirche in Berlin	Berlin	90 93	entw. v. Spitta, ausgef. von Spitta, Kleinau und Mühle (Berlin)		— 1173,5 75,7 74,5 144,0 294,7	— 112,1 — — — 112,1	— 18,08 16,08 20,9 18,2 13,81 7,6	— — — — — —	— — — — — —	— — — — — —	— — — — — —	— — — — — —	— — — — — —	— — — — — —	454 000
	a) Kirche	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	b) Tiefe Gründung	—	—	—	Hinter der Altarnische liegt der Confirmationsaal	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
14	Kirchthurn in Buckow	Potsdam	93 93	Reinckens (Jüterbog)	—	30,6 20,5 12,3	— — —	— 16,0 6,4	—	15,0	5,4	448,3	—	—	—	11 200
15	Kraupischken	Gumbinnen	93 93	entw. im Min. der öff. Arb., ausgef. von Taute (Hagmit)	—	66,5 42,5 5,0 23,0	— — — —	— 20,35 19,35 6,55	—	19,0	5,2	920,1	—	—	—	18 000
C. Kirch-																

C. Kirch-

13				14				15				16					17	18		
Ausführungskosten (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)				Kosten für				Flächeninhalt				Baustoffe und Herstellungsart der					Werth d. Hand- u. Spann- dienste (in den in Spalte 12 u. 13 ange- gebenen Summen enthalten)	Bemerkungen *)		
im ganzen	für 1			Bau- leitung	Kan- zel	Altar	Bän- ke	des (Orgel)	der Schif- fes	der Ein- poren	der Altar- sche bzw. des Chors	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden			
	qm	cbm	Platz																	
g	g	g	g	g	g	g	g	g	qm	qm	qm	m						g		
gewölbte Decken.																				
86 682	176,7	15,6	140,3	4188 (1,8 ^{9/16})	360 (Kirchdeck)	280	1977	—	294,8	169,8	40,9	41,2	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- Robbau mit Form- steinen	Fliesen auf Scha- lung, Thurnsp. Kupfer	Kreuz- gewölbe	Ziegel, Apia Fliesen	14900 (17,8 ^{9/16})	Goth. Hallenkirche. Treppen massiv aus Ziegeln.
87 656	122,7	8,4	88,0	—	Geschenke				423,2	92,3	67,8	44,2	Ziegel	„	Ziegel- Robbau, Archit. Ta. Sand- stein	deutscher Schiefer auf Scha- lung	„	Cement- platten, im Chor Mosaik- platten	11000 (12,5 ^{9/16})	Romanische Basilika. Tiefe Grundmauern (in Sp. 10 enthalten). Die Bankosten sind sehr niedrig, da die Kosten der inneren Einricht. durch frei- willige Beiträge ge- deckt worden sind und die Verdingung ein äußerst günstiges Ergebnis lieferte.
182 849	224,9	15,7	173,9	8300 (1,5 ^{9/16})	1800 (mit Bild)	4600	—	1750	529,6	282,8	46,9	61,0	Por- phyrbuch- steine	„	Ziegel- Robbau mit Ver- blend- und Form- steinen	Schiefer auf Scha- lung	„	Platten- belag, unter d. Sitzen Dielen	—	Goth. Hallenkirche. Treppen Granit. 3 Glocken mit Glocken- stuhl (7500 g.). Für mit 4 Zifferhöl- tern (2170 g.). Gasleitung (2386 g.). Luftheizung (3291 g.).
180 366	183,3	12,3	128,9	11098 (6,2 ^{9/16})	500 (Ev. denk- mal)	900 (Bau- denk- mal)	3075	9292 (2,5 Bau- denk- mal)	665,8	66,0	95,2	53,5	Bruch- steine	„	„	deutscher Schiefer auf Scha- lung	„	„	—	Romanische Basilika. 3 Bronzeglocken nebst einem Glocken- stuhl (6400 g.).
442 374	—	—	348,0	33000 (7,2 ^{9/16})	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Goth. Hallenkirche. Treppen Sandstein. Heißwasser - Heizung (10230 g.) im ganzen, 1100 g. f. 1140 cbm, Gasleitung (1690 g.). Wasserleitung (500 g.). 3 Gussstahlglocken (6175 g.). schmiedewe. Glocken- stuhl (1850 g.). Thurnuhr (1885 g.). Blitzableiter (675 g.).
432 374	368,4	19,7	332,6	33000	1800 (Ev. denk- mal)	1250 (Sand- denk- mal)	9,5 (f. 1 m)	11500 (3,4 Bau- denk- mal)	640,6	319,5	49,1	78,9	Kalk- bruch- steine bzw. Beton, dar- über Ziegel	Ziegel	Ziegel- Robbau mit Ver- blend- und Form- steinen, Sockel Granit	deutscher Schiefer auf Scha- lung	Kreuz- gewölbe	Mett- lacher Platten, unter den Sitzen Dielen	—	—
20 000																				
thürme.																				
8 000	202,0	17,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Feld- steine	„	Ziegel- Robbau	Aslanten, Ziegell., Thurnsp. deutscher Schiefer	Thurn- halle gewölbt	—	—	—
18 000	270,7	19,8	—	750 (1,2 ^{9/16})	—	—	—	—	—	—	—	—	„	„	„	Fliesen auf Scha- lung	Balken- decken	—	5211 (22,9 ^{9/16})	—

*) Die in Spalte 18 für einzelne Bauteile mitgetheilten Kostenbeträge sind in den in Spalte 12 und 13 angegebenen Summen enthalten.


1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs- Bezirk	Zeit der Aus- füh- rung	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- fläche d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam. entsprechend bis zu d. O.-K. d. Haupt- gesimses	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Grund- fläche, Mauer- denkliche Gebäu- de (Spalte 7 u. 8)	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 9 u. 10)	Gesamtkosten der Baueinrichtung	
						im Er- den- ge- schloß	davon unter- kellert		a. des Kell- ers	b. des Erdo- schos- ses usw.	c. des Dre- se- ls			dem An- schlage	der Aus- füh- rung (Spalte 12 u. 13)
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: ab = Abtritt, ab = Arbeits-, Ambuzimmer, ab = Backofen, Backstube, ab = Confirmandenzimmer, ab = Eingangs-.															
1	Katholisches Pfarrhaus in Heiderwest	Danzig	93 93	Spittell (Neustadt W. Fr.)	 im K: w, k, r, bk, E: siehe d. Abbild., im D: 2st.	182,6	182,6	5,64	2,57	3,0	—	240,0	1269,9	25 700	23 454
2	Evang. Pfarrhaus in Kl. Schwarzen	Magdeburg	92 93	Saran (Wolmirstedt)	 im D: 1st.	183,2	71,5	—	2,26	3,75	0,63	60,0	1235,7	12 000	11 744
3	desgl. in Redlin	Potsdam	91 92	Rhenius (Wiltstock)	 im D: 2st.	187,0	187,0	6,37	2,5	3,8	—	160,0	1351,2	16 000	16 295
4	desgl. in Ottersdorf	Magdeburg	93 93	Saran (Wolmirstedt)	 im K: w, k, E: siehe d. Abbild., im D: 2st, 3ka.	187,1	112,4	—	2,8	3,8	1,15	230,0	1624,0	18 500	18 406
5	desgl. in Heils	Danzig	92 93	Wilhelms (Neufahrwasser)	 im K: w, k, r, E: siehe d. Abbild., im D: 3st, 2ka, rk.	208,0	140,4	—	2,52	3,8	1,0	190,0	1610,1	26 800	24 367
6	desgl. in Drakenstedt	Magdeburg	92 93	Saran (Wolmirstedt)	 im K: w, k, r, E: siehe d. Abbild., im D: 2st, 4ka.	212,1	134,7	—	2,7	3,8	1,8	190,0	1804,4	21 900	20 523
7	Katholisches Pfarrhaus in Gr. Starn	Danzig	92 93	Spittell (Neustadt W. Fr.)	 im D: 2st.	212,6	212,6	6,0	2,62	3,30	—	170,0	1445,0	21 600	19 788
8	Evang. Pfarrhaus in Neukirchen	Merseburg	93 93	Horn (Merseburg)	im wesentlichen wie Nr. 6.	220,1	147,1	7,2	2,8	3,8	1,2	—	1584,7	19 500	19 025
9	desgl. in Horburg	"	92 93	"	wie vor.	220,1	147,1	7,4	2,5	3,6	1,2	—	1628,7	19 400	20 016
10	desgl. in Guttentag	Oppeln	92 93	entw. bei d. Regierung, ausgef. v. Eichelberg (Tarnowitz)	 im D: 2st, 3ka.	233,0	109,9	—	2,5	3,6	0,9	280,0	1837,7	23 450	23 043
11	desgl. in Neudittau	Potsdam	92 93	entw. v. Krüger, ausgef. v. Doncker (Heeslow)	im K: c, g, w, k, pl, E: im wesentlichen wie Nr. 4, im D: 2st.	236,2	282,2	—	2,6	3,8	0,4	140,0	1841,0	24 000	22 751
12	desgl. in Golaszewitz	Oppeln	92 93	Posen (Pleß)	im wesentlichen wie Nr. 6.	238,0	168,6	—	2,5	3,7	1,46	250,0	2020,4	20 500	20 350
13	desgl. in Harzfeld	Stade	92 93	entw. bei d. Regierung, ausgef. v. Hartmann u. König (Barchstede)	 im D: 2st, 5ka.	298,1	172,9	—	2,8	3,8	1,8	210,0	2360,9	27 500	26 697
14	desgl. in Brandenburg	Königsberg	92 93	Funk (Königsberg)	 im D: 0, 1st, 4ka, rk.	275,1	165,0	—	2,6	3,8	1,0	220,0	2050,8	26 300	24 751

13			14			15					16				17	18
Kosten d. Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)			Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der				Werth d. Hand- u. Spanndienste (in den in Sp. 12, 13 u. 16 angegebenen Summen enthalten)	Bemerkungen
in ganzen	für 1		Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude	Nebenanlagen				
	qm	cbm		im ganzen	für 100 cbm							Einsch., Pfästerung usw.	Umwebungen	Brannen		
<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>						<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>	<i>A</i>		
häuser. <i>g</i> = Gewinde-, Mädchenstube, <i>h</i> = Hausherin, <i>k</i> = Küche, <i>ls</i> = Lötwerk, <i>pl</i> = Plättchen, <i>r</i> = Rollkammer, <i>rk</i> = Räucherzimmer, <i>s</i> = Speisekammer, <i>st</i> = Stube, <i>v</i> = Vorzimmer, Vorhalle, <i>wk</i> = Waschküche.																
15 216	99,8	14,2	—	610 ^{*)}	140,0	Feldsteine	Ziegel	Ziegelrohbau	Pflannen auf Schalung	K. gew., sonst Balkendecken	5242	—	—	—	3644 (15,6 ^{*/10}) (nur Aufuhr)	Die Anfuhr der Materialien ist durch den Seetransport sehr vertheuert.
11 744	64,1	9,5	—	432	129,1	Kachel- u. eis. Ofen	—	—	Ziegelkronendach	—	—	—	—	—	1000 (8,5 ^{*/10})	—
16 285	87,1	12,1	—	570	114,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
18 406	98,4	11,3	—	599 (2,7 ^{*/10})	675	Bruchsteine	—	—	Falzziegel	—	—	—	—	—	—	—
24 367	117,2	15,1	—	830	158,4	Feldsteine	—	—	Schiefer auf Schalung	—	—	—	—	—	3648 (15,6 ^{*/10}) (nur Aufuhr)	Bemerkung wie bei Nr. 1.
17 908	64,4	9,9	—	400 (1,9 ^{*/10})	658	Bruchsteine	—	—	Falzziegel	—	2615	—	—	—	—	—
19 788	93,1	13,7	—	725	141,0	Feldsteine	—	—	Pflannen auf Schalung	—	—	—	—	—	2694 (13,6 ^{*/10}) (nur Aufuhr)	—
19 025	86,4	12,0	—	540 (2,8 ^{*/10})	610	Bruchsteine	—	—	Ziegelkronendach	—	—	—	—	—	692 (3,6 ^{*/10}) (nur Aufuhr)	—
20 016	90,5	12,8	—	540 (2,7 ^{*/10})	611	Kachel- u. eis. Ofen wie vor	—	—	—	—	—	—	—	—	1483 (7,4 ^{*/10}) (nur Aufuhr)	—
22 670	97,2	12,3	—	356 (1,9 ^{*/10})	620	—	—	—	—	—	—	—	—	373	—	Treppe massiv.
22 530	95,4	12,2	—	384 (1,7 ^{*/10})	833	Kalkbruchsteine	K. Kalkbruchst., u. Ziegel-E. Ziegel	Bruchst.-bruchst., u. Ziegelrohbau	—	—	—	—	—	245	2914 (12,8 ^{*/10})	Der Keller liegt an der Vorderseite über Bodengleiche.
20 550	86,3	10,1	—	580	82,5	Sandbruchsteine	Ziegel	Putzbau	—	—	—	—	—	—	—	—
24 905	92,5	10,5	—	290 (0,9 ^{*/10})	894	Ziegel	—	Ziegelrohbau	Falzziegel	—	—	—	—	1792	3648 (13,7 ^{*/10})	—
24 751	90,0	12,1	—	1130	173,6	Feldsteine	—	—	Pflannen auf Schalung	—	—	—	—	—	—	—

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.


14				15			16					17					18	19
Kosten des Hauptgebäudes (nämlich der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart					Kosten der					Werth d. Haupt- u. Spandienste (in den in Sp. 13, 14 u. 17 angegebenen Sum- men ent- halten)	Bemerkungen
				Bau- stel- lung	im ganzen	für 100 qm	Grund- mauern	Mauern	Au- sichten	Dächer	Decken	Stall- ge- bäude	Ab- tritts- ge- bäude	Einzel- ung. Pflaster- ung usw.	Um- weh- run- gen	Brun- nen		
im ganzen	qm	qm	Kind															
25 031	90,2	11,2	—	—	1100 (*)	143,8	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Pflannen auf Schalung	K. gew., sonst Balkend.	—	—	—	—	—	2904 (11,6 %) (nur Aufst.)	—
23 678	83,8	11,2	—	—	950	130,8	„	„	„	Ziegel- kronend.	„	—	—	—	—	—	4781 (20,2 %)	—
22 800	77,1	11,1	—	—	525 (2,8 %)	1129	„	„	„	„	„	—	—	—	—	—	2039 (9,0 %) (nur Aufst.)	—
tiege Bauten.																		
16 632	128,5	11,9	—	—	407 Kachel- u. eis. Oefen	164,0	Bruch- steine	„	Erken u. Bo- gen Ziegel- rohbau, Flä- chen Happ- putz	Falz- ziegel	„	1376	—	154	579	—	—	—
13 000	85,8	9,0	—	—	540	132,4	Feld- steine	„	Putzbau	Ziegel- kronend.	„	—	—	—	—	—	—	Treppe massiv.
15 060	98,0	9,8	—	—	530	90,4	Granit- bruchst.	„	Ziegel- rohbau	Falz- ziegel	„	—	—	—	—	—	1060 (13,8 %)	—
häuser.																		
Lehrerwohnung.				H — Klassen- (Schul-) Zimmer.			pf = Pfortner, rk = Kämmer- kammer,			sdw = Schuldner- wohnung, st = Stube, sk = Waschküche.								
tiege Bauten.				l = Lehrerzimmer, le = Lehrerwohnung.			s = Speisekammer,											
10 820	68,1	11,2	183,5	—	355	90,2	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Pflannen auf Schalung	K. gew., sonst Balkend.	2624	—	—	203	372 (5,9 m)	2238 (16,0 %) (nur Aufst.)	Normal-Entwurf Blatt 1.
9 789	59,8	10,1	163,2	—	335	95,8	„	„	„	Ziegel- kronend.	„	2118	—	—	—	—	3068 (25,9 %)	—
11 005	67,5	11,5	161,5	—	340	91,0	„	„	„	„	„	2454	—	—	544	—	556 (8,2 %) (nur Aufst. f. d. Hauptgeb.)	—
9 150	56,0	10,4	152,5	—	—	—	„	„	„	„	Balken- decken	2290	—	—	488	528 (10,0 m)	—	—
11 074	67,7	11,1	184,6	—	—	—	„	„	„	„	K. gew., sonst Balkend.	—	—	—	—	—	—	—
9 658	59,1	9,2	161,0	—	365	85,4	„	„	„	„	„	—	—	—	—	—	1850 (19,2 %)	—
10 001	61,2	10,8	166,7	—	310	86,0	„	„	„	„	„	—	—	—	280	—	1311 (9,9 %)	—
10 400	63,6	9,2	231,1	—	520	127,0	Ziegel	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	—
9 860	52,1	8,8	116,0	—	298	69,2	„	„	„	Ziegel- spließd.	„	1188	514	—	330	190 (na, Pumpen)	1050 (10,8 %) (Aufst. auf f. d. Hauptgeb.)	—
10 400	62,8	10,1	170,8	—	226	62,0	Feld- steine	„	„	„	„	—	—	—	—	—	1673 (16,8 %)	—
12 098	69,8	10,8	155,0	—	315	74,8	„	„	„	Ziegel- kronend.	„	4020	380	—	515	256	—	—
12 122	77,0	12,0	242,4	—	425	128,8	„	„	„	Falz- ziegel	„	—	—	—	—	—	2069 (17,2 %)	—

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13							
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb.-u. d. O.-K. d. Fundaments bis zur d. O.-K. d. Hauptgesamtheit m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebauten Dach, Giebel, Thürmen usw. ebm	Gesamtsummeinhalt des Gebäudes (Spalte 7, 8 u. 10) ebm	Anzahl der Kinder	Gesamtkosten der Baugelage nach				
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm		a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses u. zw. m	c. des Dampels m				a. ebm	b. ebm	c. ebm	dem Anschlag: „	der Ausführung (Spalte 14 u. 15) „
13	Ev. Schulh. in Nieder-Haund	Posen	92 93	Freude (Wreschen)	Wie Nr. 1.	141,1 34,2 103,5	38,2 38,2 —	— 6,07 4,57	2,5	3,3	—	58,3	763,2	50	16 112	14 686			
14	degl. in Wlatrow-Haund	Bromberg	92 93	Banke (Wongrowitz)	„	157,0	—	5,4	—	3,3	0,9	76,0	923,8	52	11 060	10 435			
15	degl. in Drogow	„	93 93	Wagenschein (Schulin)	„	158,4 70,7 87,4	70,7 70,7 —	— 6,07 4,58	2,5	3,3	0,2	90,0	915,1	60	15 260	13 200			
16	degl. in Kl. Salzdorf	„	93 93	„	„	163,5	—	4,33	—	3,3	0,2	100,0	840,7	60	15 350	15 029			
17	degl. in Gromaden	„	92 93	„	„	163,5 70,7 92,8	70,7 70,7 —	— 6,07 4,53	2,5	3,3	0,2	100,0	949,8	60	15 600	13 981			
18	degl. in Obersee	„	93 93	„	„	163,5 70,7 92,8	70,7 70,7 —	— 6,07 4,53	2,5	3,3	0,4	100,0	982,2	60	14 766	13 102			
19	Schulhaus in Gr. Krugau	Merseburg	93 93	Bluhm (Wittenberg)	„	167,0 97,8 70,3	97,8 97,8 —	— 6,87 5,5	2,5	3,3	1,0	110,0	1167,4	66	13 830	12 078			
20	degl. in Ronhausen	Cassel	92 93	vom Dahl (Marburg)	„	139,0 90,1 48,9	90,1 90,1 —	— 6,25 4,7	2,5	3,3	0,88	80,0	873,0	40	14 700	14 686			
21	degl. auf d. Hauptgastst. Beberbeck	„	92 93	Löblich (Hofgetamar)	„	163,5 71,9 91,6	71,9 71,9 —	— 6,2 5,5	2,5	3,3	1,0	75,0	1074,5	60	15 000	15 482			
22	Ev. Schulh. in Gogolin	Bromberg	92 93	Mutray (Bromberg)	nach hinten liegt noch eine Kammer, sonst wie Nr. 1.	167,0 34,9 132,1	34,9 34,9 —	— 7,03 6,38	2,0	3,1	1,88	—	1088,8	52	16 900	15 710			
23	Kath. Schulh. in Rombo	„	92 93	Küntzel (Insaerxlan)	wie vor.	180,0 59,9 120,0	59,9 59,9 —	— 6,07 4,5	2,5	3,3	0,2	100,0	1008,1	72	17 290	15 923			
24	Ev. Schulh. in Dt. Lopatken	Marionwerder	93 93	Vörkel (Thorn)	die Kammer (s. Nr. 22) liegt nach vorn, sonst wie Nr. 1.	164,3 69,9 94,4	69,9 69,9 —	— 6,27 4,53	2,5	3,3	0,4	110,0	1004,2	60	11 100	10 200			
25	degl. in Waldungen	Bromberg	92 93	Baumann-Schmitz (Nakel)	wie vor.	175,0 54,9 120,0	54,9 54,9 —	— 6,17 4,2	2,5	3,3	0,8	20,0	948,8	74	11 650	10 500			
26	Kath. Schulh. in Kokorzy	Posen	92 93	Hauptner (Schrimm)	hinterer Flur und Speisekammer sind angebaut, sonst wie Nr. 1.	159,4 16,3 143,1	16,3 16,3 —	— 5,05 4,31	2,38	3,31	—	80,0	783,8	80	17 290	14 060			
27	degl. in Kurwo	„	92 93	„	wie vor.	159,4 16,3 143,1	16,3 16,3 —	— 5,05 4,31	2,38	3,31	—	80,0	783,8	80	17 290	14 400			
28	Schulhaus in Friedendorf	„	92 93	Schidrey (Wollaten)	„	159,4 16,3 143,1	16,3 16,3 —	— 5,05 4,31	2,38	3,31	—	80,0	783,8	80	14 884	13 107			
29	Ev. Schulh. in Deruebow	„	93 93	Dahms (Ostrowa)	statt der Speisekammer Kelleranbau, sonst wie vor.	156,3	—	4,11	—	3,31	—	80,0	722,4	80	16 593	14 820			
30	degl. in Mielcin	„	92 93	„	wie vor.	163,5	—	4,31	—	3,31	—	80,0	783,8	80	18 045	16 622			
31	degl. in Blake	„	92 93	Stocks (Santer)	wie Nr. 32.	169,1 33,4 135,7	33,4 33,4 —	— 6,01 4,57	2,44	3,3	—	80,0	910,9	85	12 430	11 463			
32	degl. in Kl. Juy	„	92 93	„	 im D: st.	172,2	—	4,6	—	3,5	—	90,0	882,1	80	14 903	13 296			
33	Schulhaus in Janowo	„	93 93	Freude (Wreschen)	wie vor.	172,2	—	4,86	—	3,56	—	90,0	929,9	80	11 452	10 277			
34	Kath. Schulh. in Orzechowo	„	92 93	„	„	172,2	—	4,90	—	3,5	0,2	90,0	938,9	80	16 778	15 041			

14				15				16				17					18	19
Kosten des Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der				Baustoffe und Herstellungsart der				Kosten der					Worth d. Hand- u. Spann- dienste (in den in Sp. 13, 14 u. 17 angegebenen Summen enthalten)	Bemerkungen
für 1				Bau- leitung	Heizungs- anlage		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude		Nebenanlagen		Brau- nen		
im ganzen	qm	cbm	Kind		im ganzen	für 100 cbm						Stall- ge- bäude	Ab- tritts- ge- bäude	Eise- bahn- Pflaster- ungsw.	Um- weh- run- gen			
..	
9 251	65,3	12,1	185,0	—	278 (*)	92,6	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Ziegel- kronen- dach	K. gew., sonst Balkend.	2235 (Stall) 1115 (Schauer)	—	823	999	262 (1,0 m)	—	—
9 260	59,0	10,0	178,1	—	320	97,0	"	"	"	Falz- ziegel	Balken- decken	—	502	—	330	343 (15,0 m)	1348 (12,0 m) (nur Anstalt)	—
9 513	60,2	10,4	158,0	—	—	—	"	"	"	Ziegel- kronen- dach	K. gew., sonst Balkend.	2671	—	105	531	180 (15,0 m)	—	—
9 650	59,0	11,5	160,8	—	—	—	"	"	"	"	Balken- decken	3700 (Stall) 854 (Keller)	—	175	450	200 (1,0 m)	—	Der Keller ist an das Schulhaus angebaut.
11 000	67,3	11,8	183,3	—	—	—	"	"	"	"	K. gew., sonst Balkend.	2512	—	198	211	60	—	—
9 647	59,0	9,8	160,8	—	—	—	"	"	"	"	"	2482	—	110	518	345 (15,0 m)	—	—
10 600	63,1	9,1	160,6	—	228	65,9	Granit- bruch- steine	"	"	"	"	1478	—	—	—	—	1832 (15,0 m)	—
10 115	72,8	11,6	232,3	—	296	117,3	Bruch- steine	"	"	Falz- ziegel	"	2808	549	501	308	405	—	—
12 850	78,6	12,0	214,2	—	150	61,2	"	"	"	"	"	1607	—	74	—	901 (Be- u. Entwerf.)	—	—
10 000	59,9	9,2	192,3	—	—	—	Feld- steine	"	"	Holz- cement	"	4700	—	120	290	600 (15,0 m)	—	—
11 318	62,6	11,2	157,2	—	—	—	"	"	"	Ziegel- kronen- dach	"	2995	—	—	1610	—	—	—
10 200	62,1	10,2	170,0	—	—	—	"	"	"	"	"	—	—	—	—	—	—	—
10 500	60,0	11,1	141,9	—	240	77,0	"	"	"	"	"	—	—	—	—	—	—	—
9 334	58,6	11,9	116,7	—	322	89,4	"	"	"	"	"	2600	920	216	650	330	—	—
9 415	59,7	12,0	117,7	—	313	86,9	"	"	"	"	"	2700	800	235	830	500	—	—
9 024	56,6	11,5	112,8	—	281	78,1	"	"	"	"	"	2513	—	105	1250	215	—	—
8 943	57,2	11,4	111,5	—	274	76,2	"	"	"	"	Balken- decken	3067 (Stall) 856 (Keller u. Flur)	798	—	655	311 (1,0 m)	—	Keller und Flur sind an das Schulhaus an- gebaut.
10 228	62,6	13,0	127,9	—	287	76,1	"	"	"	"	"	3171 (Stall) 864 (Keller u. Flur)	812	—	1179	368 (15,0 m)	—	Bemerk. wie vor. An das Schulzimmer ist eine Altarnische an- gebaut. Altarnische wie vor.
11 453	67,7	12,6	134,7	—	291	78,1	"	"	"	"	K. gew., sonst Balkend.	—	—	—	—	—	—	—
10 319	59,9	11,7	129,0	—	336	92,1	"	"	"	"	Balken- decken	2546	—	—	—	433 (15,0 m)	—	—
9 232	53,6	10,0	115,4	—	290	72,5	"	"	"	"	"	628 (Erdbecker)	—	—	—	417 (15,0 m)	—	Die Nebengebäude und Nebenanlagen waren noch nicht vollendet.
10 181	59,1	10,8	127,3	—	266	63,9	"	"	"	"	"	2504 (Stall) 1191 (Erdbecker)	—	260	577	328 (15,0 m)	—	—

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baus	Regierungs- bezirk	Zeit der Aus- führung	Name des Bauleitenden und des Bauleitenden	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam. bis z. d. O.-K. d. Haupt- geschoßes	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag d. ausge- baute Dach- geschos- sen, aus- gerichtet, Giebel-, Turm- schorn- stein u. w.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (q. m.)	An- zahl der Kin- der	Gesamtkosten der Baubaus- nach		
						im Er- d- ge- schos- se	davon unter- kellert		a. des Kel- lers	b. des Er- d- ge- schos- ses	c. des Dach- ge- schos- ses				den An- schl. 14 u. 15	der Aus- füh- rung 14 u. 15	
			von	bis		qm	qm	m	m	m	m	ebm	ebm		fl.	fl.	
Grundriß für Nr. 35—63.																	
35	Schulhaus in Schwedrich	Königsberg	92	93	Stöver (Ostende)		143,4 54,6 88,8	54,6 54,6 —	— 6,11 6,11	2,5	3,34	—	15,0	760,6	50	13 238	12 510
36	desgl. in Drobnitz	"	92	93	"	177,8 67,4 110,4	67,4 67,4 —	— 6,11 6,11	— 2,5	3,34	—	15,0	937,7	80	16 054	14 463	
37	desgl. in Sophtenthal	"	92	93	"	182,2 66,6 115,6	66,6 66,6 —	— 6,11 6,11	— 2,5	3,34	—	15,0	960,8	83	12 060	10 831	
38	desgl. in Gr. Nubr	"	93	93	Schultz (Wilkau)	190,1 68,3 121,8	68,3 68,3 —	— 6,11 6,11	— 2,5	3,37	—	15,0	1041,2	90	13 000	11 747	
39	desgl. in Schweck- stapfen	Gumbinnen	92	93	Ramgarth (Stallupönen)	184,8 65,0 119,8	65,0 65,0 —	— 6,07 6,07	— 2,5	3,3	0,2	70,0	1035,1	80	12 700	12 000	
40	Kath. Schulh. in Schlawoschin	Danzig	93	93	Spittel (Neustadt W. Pr.)	185,9 69,2 116,7	69,2 69,2 —	— 6,03 6,03	— 2,5	3,36	—	15,0	947,9	83	12 500	10 974	
41	Schulhaus in Köllnerhütte	"	92	93	"	193,2 69,5 123,7	69,5 69,5 —	— 6,03 6,03	— 2,5	3,36	—	15,0	983,3	98	17 081	15 267	
42	desgl. in Kosowo	"	92	93	Beckershaus u. Schultze (Karlshaus)	193,2 69,5 123,7	69,5 69,5 —	— 6,03 6,03	— 2,5	3,36	0,5	15,0	1005,6	98	13 850	13 675	
43	desgl. in Guttan	Mariewerder	91	92	Kloppsch u. Virkel (Thorn)	184,8 65,0 119,8	65,0 65,0 —	— 6,07 6,07	— 2,5	3,3	—	15,0	988,9	80	12 000	11 965	
44	desgl. in Boguschn	"	93	93	Böttner (Mariewerder)	184,8 65,0 119,8	65,0 65,0 —	— 6,07 6,07	— 2,5	3,31	0,2	15,0	1014,9	80	16 270	14 017	
45	desgl. in Fürstenu	"	93	93	Bauer (Graudenz)	186,2 65,2 121,0	65,2 65,2 —	— 6,27 6,27	— 2,5	3,7	—	15,0	1030,6	80	21 056	16 964	
46	desgl. in Lonsk	"	93	93	Koppen (Schwett)	188,6 67,0 121,6	67,0 67,0 —	— 6,27 6,27	— 2,4	3,1	0,5	15,0	972,9	94	12 500	10 876	
47	Er. Schulh. in Wendisch- Rietz	Potsdam	92	93	Dommer (Breskow)	184,8 65,0 119,8	65,0 65,0 —	— 6,07 6,07	— 2,4	3,0	0,44	105,0	1120,2	80	14 000	12 350	
48	Schulhaus in Negast	Stralsund	93	93	Behrnt (Stralsund)	170,2 62,7 107,5	62,7 62,7 —	— 6,28 6,28	— 2,5	3,3	—	75,0	832,7	54	14 200	14 120	
49	Er. Schulh. in Latawie	Posen	92	92	Dahms (Ostrowo)	190,1 69,5 120,6	69,5 69,5 —	— 6,03 6,03	— 2,5	3,44	—	15,0	993,6	94	17 710	14 971	
50	desgl. in Munkowarsk	Bromberg	93	93	Mattay (Bromberg)	168,4 60,8 107,6	60,8 60,8 —	— 6,77 6,77	— 2,0	3,3	0,4	6,0	885,3	66	13 770	14 440	
51	desgl. in Rugowo	"	92	93	Heinrich (Mogilno)	170,9 62,7 108,2	62,7 62,7 —	— 6,27 6,27	— 2,5	3,3	0,5	15,0	797,9	72	14 094	12 262	
52	desgl. in Walenia	"	93	93	Wagensein (Schubin)	184,8 65,0 119,8	65,0 65,0 —	— 6,07 6,07	— 2,5	3,3	0,3	95,0	1111,4	80	18 950	17 737	
53	desgl. in Karlino	"	93	93	"	185,2 65,2 120,0	65,2 65,2 —	— 6,27 6,27	— 2,5	3,3	0,5	15,0	999,5	75	17 260	15 569	
54	desgl. in Neu-Smole	"	93	93	"	190,1 65,2 124,9	65,2 65,2 —	— 6,27 6,27	— 2,5	3,3	0,5	15,0	1001,3	100	18 300	17 840	
55	desgl. in Rajewo	"	93	93	Küntzel (Inowroclaw)	190,1 65,2 124,9	65,2 65,2 —	— 6,27 6,27	— 2,5	3,3	0,5	15,0	1007,0	82	17 850	16 298	
56	Kath. Schulh. in Swiatokowo	"	92	93	Bach (Wongrowitz)	190,1 65,2 124,9	65,2 65,2 —	— 6,27 6,27	— 2,5	3,3	0,2	15,0	1006,2	96	16 270	13 667	

Aufruf

III

die Freunde unserer Kolonien.




Die Zähmung des afrikanischen Elefanten zum Haustier, eine Lebensbedingung für den Aufbau und das weitere Gedeihen unserer Besitzungen in Afrika.

Das unbarmherzige Hinschlachten der Elefanten bildet eine der grössten Anklagen, welche die gebildete Welt in Afrika auf sich geladen hat. Jährlich werden, allein nach der Ausfuhr des Elfenbeins zu urteilen, 50—60 000 Tiere hingenordet, und die Zeit ist nicht mehr fern, wo der letzte Elefant im dunkeln Erdteil dem tödlichen Blei erliegen sein wird. In unheilvoller Kurzsichtigkeit wird so der letzte Vertreter einer fast ausgestorbenen Tierwelt ausgerottet, dessen unverwüßliche Kraft in den Dienst des Menschen gestellt unschätzbare Arbeiten verrichten könnte. In Indien wird der Elefant gezähmt und leistet im Lastentragen, bei Wegebauten, Ausroden von Wäldern u. s. w. hervorragende Dienste. Dass auch der afrikanische zähmbar ist, beweist zudem seine Verwendung im Altertum zu Zeiten der Karthager und seine Abrichtung in europäischen Tiergärten.

Im tropischen Afrika würde der gezähmte Elefant eine weit wichtigere Rolle spielen können, als in Indien, da der ganze Verkehr dort aus Mangel an geeigneten Lasttieren auf eingeborene Träger angewiesen ist, und was dies bei dem fast gänzlichen Fehlen von Münzen und Mitführen bedeutender Tauschwaren sagen will, haben uns die Langsamkeit, Unzuverlässigkeit und hohen Kostenanschläge aller Unternehmungen ins Innere überzeugend gezeigt. Aber auch auf andere Arbeiten könnte seine Verwendbarkeit, ähnlich wie in Indien ausgedehnt und so eine grössere Sicherheit, dauernde Erhaltung eines geordneten Elfenbeinhandels, Beschränkung der damit oft verbundenen Sklavenjagen möglich werden.

Heute werden die Rüsseltiere lediglich ihrer Zahne wegen vernichtet, ein Geschäft, das der Kulturwelt jährlich etwa 15—20 Millionen Mark einbringt. Gezähmt hingegen würde dieselbe Anzahl, welche jährlich gejagt wird, einen Wert von etwa 275 Millionen Mark darstellen.




Angesichts dieser verhängnisvollen Misswirtschaft beabsichtigt das unterzeichnete Komitee Versuche zur Zähmung des afrikanischen Elefanten anzustellen und so eine der Hauptaufgaben zu lösen, welche vom menschlichen wie wirtschaftlichen Standpunkte in Afrika noch ausstehen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Bauamtes und des Bauverwalters	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Gesamt- (ohne d. Geh. v. d. O.-K. d. Fundaments bis z. d. O.-K. d. Hauptgeschosses) m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Fläche, Mauer- u. Giebel, Thürnen usw. ebm	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (s. a. 10) ebm	Anzahl der Kinder	Gesamtkosten der Baugelage nach		
						im Erd-geschoss qm	davon unter-kellert qm		a. des Keller m	b. des Erd-geschosses usw. m	c. des Drem-pels m				den An-schläge	der Ausführung (Spalte 14 u. 17)	
57	Kath. Schulh. in Pustahowo	Bromberg.	92	93	Wosnick (Gnesen)	wie Nr. 35.	190,1 94,7 95,4	94,7 47,2 5,97	—	2,4	3,5	—	15,0	1024,0	94	12 850	11 524
58	Ev. Schulh. in Bingenau	Breslau	92	92	Berndt (Trebnitz)	"	185,6 56,4 129,2	56,4 36,4 3,25	—	2,5	3,55	—	85,0	1108,5	80	11 983	11 325
59	desgl. in Pentzsch	"	92	93	Reuter (Strehlen)	"	199,3 114,2 75,9	114,2 71,2 4,93	—	2,5	3,5	0,2	85,0	1152,4	80	12 066	11 111
60	Schulhaus in Pohlom	Oppeln	92	93	Anacke u. Gädcke (Gleiwitz)	"	190,1 94,7 95,4	94,7 47,2 5,2	—	2,5	3,5	0,2	90,0	1160,9	94	13 800	13 855
61	desgl. in Lengsfeld	Merseburg	92	93	Werner (Naumburg a/S.)	"	170,4	170,4	6,37	2,5	3,5	0,5	90,0	1175,4	75	16 300	15 307
62	desgl. in Schkanditz	"	93	93	Bolz u. Schulz (Weissenfels)	"	190,1 68,7 121,4	68,7 68,7 3,38	—	2,4	3,5	0,66	80,0	1197,5	80	16 400	12 402
63	Ev. Schulh. in Haus-Escherde	Hildesheim	92	93	Scholz (Hildesheim II)	"	150,2 70,7 79,5	70,7 70,7 5,9	—	2,5	3,5	—	75,0	966,5	50	15 500	15 110
64	Schulhaus in Hattersdorf	Bromberg	92	93	Heinrich (Mogilao)	im wesentlichen wie Nr. 35.	194,5	—	4,5	—	3,5	0,5	—	933,6	100	17 800	14 620
65	Ev. Schulh. in Gr. Sürchen	Breslau	92	93	Willert u. Wosch (Neumarkt)	 im K: wa, E: s. d. Abb., im D: st, rk.	167,8 115,5	82,5 82,5 4,96	—	2,5	3,35	0,5	70,0	1160,6	70	12 450	12 370
66	desgl. in Ueckow-Hauland	Posen	93	93	Reichenbach (Obornick)	 im D: st.	200,2 56,9 143,3	56,9 56,9 5,9	—	2,4	3,5	0,4	62,0	1129,5	90	12 600	11 700
67	desgl. in Neubolewitz	"	92	93	Stocks (Santer)	wie vor.	200,2 56,9 143,3	56,9 56,9 5,95	—	2,4	3,5	0,65	62,0	1179,6	83	19 000	16 045
68	Schulhaus in Radzienen	Königsberg	93	93	Tiefenbach (Ortelsburg)	Grundriss f. Nr. 68 aus 77.  im D: ka, blw, rk.	224,5	—	4,5	—	3,5	—	105,0	1115,5	126	15 020	13 611
69	desgl. in Hagenort	Danzig	93	93	Mertins (Fr. Stargard)	wie vor.	254,0 57,1 197,3	57,1 57,1 5,96	—	2,5	3,35	0,5	145,0	1561,6	159	20 100	19 981
70	desgl. in Schwetz	Marienwerder	93	93	Bauer (Graudenz)	"	244,7 70,8 173,9	70,8 70,8 5,9	—	2,5	3,12	—	125,0	1444,2	138	15 500	14 200
71	Ev. Schulh. in Grzywna	"	93	93	Vörkel (Thorn)	"	246,4 73,0 173,4	73,0 73,0 5,97	—	2,5	3,5	0,75	110,0	1596,9	146	19 000	17 433
72	desgl. in Marienwerder	Potsdam	93	93	Schönrock (Berlin)	"	262,4 104,4 158,0	104,4 104,4 5,9	—	2,5	3,4	1,0	105,0	2020,8	163	26 120	24 995
73	Küster- u. Schulhaus in Lotzen	Frankfurt a/O.	93	93	Petersen (Landberg a W.)	"	272,0 78,0 194,0	78,0 78,0 5,9	—	2,56	3,35	—	110,0	1659,6	180	18 637	17 256
74	Kath. Schulh. in Rogaliniek	Posen	92	93	Hauptner (Schrimm)	"	244,0 72,8 171,2	72,8 72,8 5,97	—	2,44	3,35	—	250,0	1675,6	150	26 830	26 250

2) Mit zwei







14				15			16					17					18	19
Kosten des Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der Heizungs- anlage			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Wert d. Hand- u. Spanndienste (in den in Sp. 13, 14 u. 17 angegebenen Summen enthalten)	Bemerkungen
im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	im ganzen	für 100 qm	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Stall- ge- bäude	Ak- tritts- ge- bäude	Eine- bun- g, Pflas- tung u. w.	Um- weh- run- gen	Brun- nen		
„	qm	oben	Kind	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„
10 766	56,8	10,5	114,5	—	—	—	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Falz- ziegel	K. gew., sonst. Balkend.	—	758	—	—	—	—	—
11 325	61,0	10,2	141,6	—	598 ^{*)}	79,5	Ziegel	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	—	—	—	—	—	1417 (12,5 %)	—
11 111	58,4	9,8	138,5	—	358	90,0	„	„	„	„	„	—	—	—	—	—	1515 (13,6 %)	—
11 070 556 (zusamm. Bau- richtung)	58,2	9,5	117,8	—	220	59,5	Kalk- bruch- steine	„	„	„	„	855	502	212	200	460 (6,6 m)	—	—
11 172	65,6	9,5	149,0	—	223	60,3	„	„	„	Falz- ziegel	„	2766	894	—	—	475 (12,0 m)	—	—
9 946	52,8	8,3	124,5	—	194	64,7 wie vor	Sand- bruch- steine	„	„	Ziegel- spitz- dach	„	1406 (Stall) 187 (Bau- hofen)	—	—	860	—	—	Der Backofen ist an die Küche angebaut.
10 669	63,4	10,6	202,0	—	310	90,7	Bruch- steine	„	„	Hohl- ziegel	„	2972	—	—	1564	505	—	—
10 400	53,5	11,1	104,0	—	240	74,6	Feld- steine	„	„	Ziegel- kronen- dach	Balken- decken	2590 (Stall 733) (End- keller)	—	—	550	380 (5,0 m)	1400 (19,6 %) (nur Aufbaur)	—
10 573	53,8	9,9	141,0	—	312	79,4	Bruch- steine	„	„	„	K. gew., sonst. Balken- decken	1118	—	—	679	—	1308 (10,6 %)	Normal-Entwurf Blatt 5.
11 700	58,4	10,1	130,0	—	337	98,3	Feld- steine	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	—
12 124	60,8	10,3	146,3	—	283	83,2	„	„	„	„	„	2547	—	—	871	503	—	Abessinierbrunnen.
Schulzimmer.																		
12 200	54,8	10,9	96,8	—	445	89,4	„	„	„	Pfannen auf Schalung	Balken- decken	774 (End- keller)	637	—	—	—	2365 (19,4 %) (nur Aufbaur f. d. Haupt- gebäude)	Normal-Entwurf Blatt 3. Wohnungen für 1 ver- heirateten und 1 un- verheirateten Lehrer.
16 216	63,5	10,4	102,0	—	486	89,9	„	„	„	„	K. gew., sonst. Balkend.	2040	—	—	239	586 (9,0 m)	2722 (13,6 %) (nur Aufbaur)	Wie vor.
14 200	58,0	9,8	102,9	—	444	84,4 eiserne u. Kachelöfen	„	„	„	„	„	—	—	—	—	—	1233 (8,0 %) (nur Aufbaur)	„
13 500	56,0	8,6	94,3	—	—	— wie vor	„	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	3100	—	—	256	277 (1,5 m)	1305 (7,5 %) (nur Aufbaur)	„
22 431	85,5	11,1	137,5	—	530	86,2	„	„	„	„	„	1722	840	—	—	—	2140 (8,6 %)	„
17 256	63,2	10,1	95,9	—	490	73,3	„	„	„	„	„	—	—	—	—	—	2713 (15,2 %) (nur Aufbaur)	„
19 090	78,2	11,4	127,3	—	638	94,2	„	„	„	„	„	4640	1050	520	600	350	2760 (14,6 %) (nur f. d. Haupt- gebäude)	„

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs- Bezirk	Zeit der Aus- führung	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb.-u. O.-K.-d. Fundaments bis z. d. O.-K.-d. Haupt- gesamtes m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschloß, Mansar- denförmigen Giebel, Thürm- chen usw. cbm	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7 u. 10) cbm	An- zahl der Kin- der	Gesamtkosten der Baueinlage nach	
						im Erde- geschloß qm	davon unter- kellert qm		a. des Kel- lers m	b. des Erd- geschosses usw. m	c. des Drem- pels m				dem An- schlage M	der Aus- führung (Spalte 14 u. 17) M
75	Schulhaus in Trzemeszow	Bromberg	92 93	Muttray (Bromberg)	wie Nr. 68	226,6	—	6,78	—	3,26	2,99	—	1537,7	102	22 890	22 040
76	Kath. Schulh. in Radau	Oppeln	93 93	Daumling (Kreuzburg O. S.)	•	266,4 32,9 36,4 186,1	93,9 33,9 — —	5,87 4,9 5,3	2,6	3,9 (3,9)	—	100,0	1547,2	170	30 818	20 807
77	Schulhaus in Zielonke (Anbau)	Bromberg	93 93	Muttray (Bromberg)	•	188,5 35,5 35,5 126,6	35,5 35,5 — —	4,67 4,6 5,0	2,6	3,1 (3,6)	—	175,0	1130,7	149	16 600	14 290
78	Kath. Schulh. in Prusitz	•	92 93	Baske (Wongrowitz)	zwischen den Schulzim- mern liegt ein Flur, sonst wie Nr. 68.	271,2 119,7 152,0	— — —	5,3 6,42	—	3,2 (3,6)	1,0 (1,5)	200,0	1809,1	148	19 539	16 040
b) Teilweise zwei-																
79	Schulhaus in Lubnia	Marientwerder	92 93	Backem u. Otto (Könitz)	E wie Nr. 35, 1 = kl, f, ka, im D: hlw, rk.	176,1 29,6 36,4 45,1 40,9	70,5 25,6 3,7 8,63 5,97 5,43	—	2,6	{ E = 3,4 (3,5) (1 = 3,5)	(1,0)	70,0	1309,4	125	18 450	17 513
80	desgl. in Jacobsdorf	Frankfurt a. O.	92 93	v. Lakomski (Frankfurt a. O.)	im wesentlichen wie vor.	163,6 122,2 41,4	122,2 —	7,02 5,2	2,6	{ E = 3,50 (3,7) (1 = 3,7)	(1,1)	130,0	1644,5	168	27 513	22 426
81	Ev. Schulh. in Neustadt	Posen	92 93	Stocks (Sawitz)	desgl.	184,6 25,7 77,6 43,0 38,2	68,8 — — — —	10,17 8,7 8,2 4,9	2,6	{ E = 3,9 (1 = 3,8)	—	80,0	1478,6	160	16 500	15 290
82	Schulhaus in Winkels	Wiesbaden	92 93	Spina (Weilburg)	desgl.	201,7 112,6 89,1	201,7 112,6 89,1	10,02 7,02	2,6 (2,7)	{ E = 3,5 (3,4) (1 = 3,5)	(0,8)	100,0	1853,7	180	18 000	17 015
83	Kath. Schulh. in Ellguth-Weischeln	Oppeln	93 93	Backmann u. Eichelberg (Tarnowitz)	E im wesentl. wie Nr. 65. 1 = kl, im D: st, 2 ka, rk.	223,4 116,6 106,8	116,6 —	5,92 10,15	2,6	{ E = 3,35 (4,0) (1 = 4,0)	—	130,0	1904,3	200	22 960	22 022
84	Schulhaus in Laband	•	91 93	Anneck u. Giesewitz	 I = 3 kl, 1, — im D: ka, hlw.	374,5 32,7 258,3 193,5	136,2 22,7 — 103,5	— 8,3 6,37	2,6	{ E = 3,5 (3,3) (1 = 3,5)	(0,4)	105,0	3044,7	513	33 000	31 591
c) Zweigeschoß-																
85	desgl. in Loserode	Magdeburg	92 93	Selhorst (Osterburg)	 I = 1 w.	120,5	27,6	9,37	2,6	{ E = 3,5 (1 = 3,3)	—	—	1129,1	80	12 904	12 650
86	Kath. Schulh. in Rogowo (Anbau)	Bromberg	92 93	Heinrich (Mogilna)	E = 2 st, f, kl, 1 = E.	133,9 104,9 29,0	—	8,5 6,6	—	{ E = 3,52 (3,1) (1 = 3,44)	0,44	—	1024,9	161	11 968	12 200
87	Schulhaus in Lebnin (Anbau)	Potsdam	93 93	Köhler (Brandenburg)	im K: wk, — E = 2 kl, f, 1 = 1 w, — im D: 2 st, 2 ka.	172,0	172,0	10,81	2,6	{ E = 4,36 (1 = 3,36)	—	130,0	1860,9	130	21 500	19 552
88	Ev. Schulh. in Morzenoth	Oppeln	92 93	Blaas (Beuthen O. S.)	 E = 1 w, hlw, 1: s. d. Ab- bild. im D: st, ka.	172,5 32,9 80,5	92,0 32,0	5,92 3,92 3,62	2,6	{ E = 3,32 (1 = 3,2)	—	90,0	1728,8	140	23 420	20 765
89	Schulhaus in Krzyzkowo	Posen	92 93	Hirt (Posen)	E im wesentl. wie Nr. 32. 1 = E.	158,6 21,4 77,2	81,4 8,4 8,9	5,2 8,9	2,12	{ E = 3,5 (1 = 3,5)	—	145,0	1511,5	160	22 431	20 567
90	Kath. Schulh. in Szczepanowicz	Oppeln	92 93	Adams u. Gruhl (Oppeln)	E wie Nr. 35. 1 = E.	184,4 79,4 105,0	79,4 —	9,56 8,19	2,45	{ E = 3,82 (1 = 3,82)	—	15,0	1634,0	192	20 880	16 782
91	Ev. Schulh. in Striesnitz	Posen	92 93	Wellenhaupt (Lissa)	im wesentl. wie vor.	189,5	—	8,06	—	{ E = 3,34 (1 = 3,34)	—	—	1531,2	160	24 779	19 792


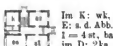



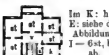
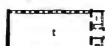


14				15			16					17					18	19
Kosten des Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Worth d. Hand- u. Span- dienste (in den in Sp. 13, 14 u. 17 angegabe- nen Num- mern ent- halten)	Bemerkungen
im ganzen	für 1			Bau- leitung	Holzungs- anlagen		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude		Nebenanlagen				
	qm	cbm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 cbm						Stall- ge- bäude	Ab- tritts- ge- bäude	Eneb- nung, Pflaste- rung u. w.	Um- wech- seln	Brun- nen		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
14100	62,2	9,2	138,2	—	—	—	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Holz- cement	Balken- decken	5040	580	150	660	1510 (19,5 m)	—	Wohnungen für 1 ver- heiratheten und 1 un- verheiratheten Lehrer.
15939	59,8	10,3	93,8	—	598 (*)	92,8	Bruch- steine	„	„	Ziegel- kronend.	K. gew., sonst Balkend.	3174	692	52	580	570 (6,5 m)	—	„
12700	67,1	11,2	—	—	—	—	Feld- steine	„	„	„	„	—	890	230	220	250 (4,0 m)	—	„
12835	47,3	7,1	86,7	—	480	80,5	„	„	„	„	Balken- decken	1570 (auch 1233 Erd- böden)	400	—	—	—	4006 (25,0 %)	Normal-Entwurf Blatt 4. Wohnungen für 2 ver- heirathete Lehrer.
geschoossige Bauten.																		
Schulzimmer.																		
14066	83,3	10,7	117,3	—	490	100,4	„	„	„	„	K. gew., sonst Balken- decken	2739	—	—	—	408 (8,2 m)	1584 (8,9 %)	Wohnungen für 1 ver- heiratheten und 1 un- verheiratheten Lehrer.
16515	86,8	10,0	98,3	—	470	73,8	„	„	„	„	„	2421	957	2533		—	1861 (8,5 %)	Wie vor.
15280	82,8	10,3	95,5	—	396	67,7	„	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	„
15837 674 sonstige Bau- richtung	76,5	8,5	88,0	400 (2,2 %)	477 eis. Oefen	67,7	Bruch- steine	„	„	deutsch. Schiefer a. Schal.	„	—	—	504	—	—	—	„
17395	77,9	9,1	87,0	—	372	54,3	„	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	2562	862	933		270 (5,0 m)	—	„
Schulzimmer.																		
26641	76,5	9,4	55,8	—	920	67,8	Kalk- bruch- steine	„	„	„	K. Flur u. Trepp- enhaus gewölbt, sonst Balken- decken	—	1742	205	557	440 (8,0 m)	—	Treppe Sandstein; Woh- nungen wie vor.
slge Bauten.																		
Schulzimmer.																		
11794	97,5	10,1	147,4	—	—	—	Bruch- steine	„	„	Schiefer	K. gew., sonst Balken- decken	—	553	—	303	—	1350 (10,7 %)	Wohnung für 1 verheir- atheten Lehrer.
Schulzimmer.																		
11200	83,8	10,9	—	—	—	—	Feld- steine	„	„	Ziegel- kronen- dach	Balken- decken	1000 (Erd- böden)	—	—	—	—	—	—
19552	113,7	9,8	150,4	390 (3,6 %)	600	80,8	Ziegel	„	Einfass, Ziegel, sonst Rapp- putz	„	K. gew., sonst Balken- decken	—	—	—	—	—	1604 (8,2 %)	Wohnungen für 1 ver- heiratheten und 1 un- verheiratheten Lehrer.
17750	102,9	10,3	128,8	100 (0,5 %)	450 Kachel- u. eis. Reg.-Füllöfen	69,2	Kalk- bruch- steine	„	Ziegel- rohbau	„	„	—	1213	1175	627	—	—	Wohnungen wie vor. Treppe Granit zwischen Wangenmauern.
15474	97,8	10,2	96,7	—	581	84,3	Feld- steine	„	„	„	„	3174	1177	—	1352	390	—	Wohnungen wie vor.
13958	75,7	8,5	91,8	—	484	69,5	Ziegel	„	„	„	„	2000	544	—	—	290 (6,0 m)	—	Wohnungen für 2 ver- heirathete Lehrer.
14066	74,2	9,2	87,9	—	518	72,8	Feld- steine	„	„	„	Balken- decken	2249 (auch 1143 Keller)	1029	292	606	346	—	Wohnungen wie vor. Der Keller ist an das Schulhaus angebaut.

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes angegeben ist, durch Kachelöfen.

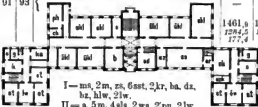




1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Dachgeschöf, Mauerwerk, Gerüst, Thürschwellen usw. cbm	Gesamtrauminhalt des Gebäudes (Raum 7. u. 8. s. 10) cbm	Anzahl der Kinder	Gesamtkosten der Bauanlage nach	
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm	a. des Keller m	b. des Erdgeschosses u. w. m	c. des Dampfes m				dem Anschlag	der Ausführung (Kapitel 14 u. 17) M
92	Schulhaus in Rommerz	Cassel	92/93	Hoffmann (Fulda)	E im wesentl. wie Nr. 65, I = E.	223,8 29,3 63,9 106,1 25,1	134,6 29,5 8,0 9,97 7,8	2,5	E = 3,26 I = 3,24	(0,2)	90,0	2022,7	170	25 404	25 189
93	desgl. in Schmolsen	Cöslin	92/93	Jackel (Stolp)	 I = kl, f, sdw.	107,1	—	8,06	E = 3,06 I = 3,06	0,75	—	1495,5	240	14 850	14 375
94	desgl. in Klitten	Liegnitz	92/93	Happe (Hoyerswerda)	 I = kl, f, 2lw.	276,3 146,7 129,6	146,7 —	9,07 8,0	E = 3,2 I = 3,2 (3,3) (3,3)	(0,2)	—	2367,4	240	23 000	20 555
95	desgl. in Seelitz	Oppeln	93/93	Ritzel (Neustadt O/S.)	E wie Nr. 78, I = kl, f, lw, hlw.	284,0 75,2 49,5 109,1	75,2 78,2 —	8,97 9,07 8,1	E = 3,3 I = 3,3 (3,3) (3,3)	—	—	3352,3	223	23 135	22 102
96	Küster- u. Schulhaus in Groß-Garde	Cöslin	92/93	Jackel (Stolp)	wie vor.	284,4 121,1 163,3	121,1 —	9,42 10,15	E = 3,3 I = 3,3 (3,3)	0,25 (0,75)	130,0	2928,3	240	25 734	26 154
97	Schulhaus in Moschin	Posen	92/93	Hauptner (Schrinn)	E im wesentl. wie Nr. 94, I = E.	260,0 89,0 171,0	120,1 89,0 31,1	—	E = 3,34 I = 3,34 (3,34)	—	140,0	2722,5	310	36 693	33 750
98	desgl. in Heegermühle	Potsdam	91/92	Düsterhaupt (Freienwalde)	desgl.	278,7 148,1 130,6	148,1 —	10,83 9,25	E = 3,6 I = 3,6 (3,3)	0,75 (1,05)	220,0	2992,3	320	33 300	29 842
99	Kath. Schulh. in Brzankowitz	Oppeln	93/93	Posern (Pleß)	desgl.	280,8 142,3 138,5	142,3 —	10,97 9,3	E = 3,8 I = 3,8 (3,4)	1,1	180,0	3165,5	320	36 600	34 367
100	desgl. in Beran	—	92/93	—	 I = f, 3kl.	261,2 227,5 33,7 5,5	261,2 227,5 —	11,25 12,75 6,9	E = 3,8 I = 3,8	0,9	—	2665,1	400	31 477	31 380
101	Paritätisches Schulhaus in Bartelsch	Bromberg	93/93	Wagenschein (Schubin)	 I = f, 3kl, hlw.	305,0 129,0 176,0	129,0 —	10,17 3,1	E = 3,8 I = 3,8	—	—	2913,5	350	37 000	33 624
102	Ev. Schulh. in Haar 1	Arnsberg	93/93	Kils (Bochum)	E im wesentl. wie Nr. 88, I = E, II = lw.	214,8 122,6 92,2	122,6 —	13,42 12,75	E = 3,8 I = 3,8 II = 3,25	—	—	2820,5	320	29 900	34 103
103	Schulhaus in Friedrichsfelde	Potsdam	92/93	Leithold (Berlin)	 I = f, 3kl, hlw.	493,1 493,1	16,97	—	E = 4,3 I = 4,3 II = 4,3	1,0	—	8367,9	720	113 000	79 943
104	desgl. in Hohenfelde	Merseburg	93/93	Lucas (Delitzsch)	E wie Nr. 93, I = E, im D: 2hlw.	157,7	—	9,05	E = 3,9 I = 3,9	0,9	215,0	1784,8	323	21 500	17 547
105	Kath. Schulh. in Petruswitz	Oppeln	93/93	Volkmann (Ratibor)	E wie Nr. 93, I = E.	158,0	—	8,0	E = 3,9 I = 3,9	—	35,0	1299,0	300	12 000	13 100
106	Christ. Volksschulhaus in Wangrowitz	Bromberg	92/93	Baake (Wangrowitz)	 I = E, — im D: sdw.	452,2 195,0 257,2	195,0 —	10,65 5,15	E = 3,65 I = 3,65	0,75	300,0	4699,3	780	66 700	57 965

14				15			16					17					18	19
Kosten des Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 15 aufgeführten Kosten)				Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Wert d. Hand- u. Spanndienste (in den in Sp. 13, 14 u. 17 angegebenen Summen enthalten)	Bemerkungen
im ganzen	für 1			Bau- leitung	Heizungs- anlage		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Stall- ge- bäude	Ab- tritts- ge- bäude	Einbe- nung, Plaste- rung usw.	Um- weh- run- gen	Brun- nen		
	qm	cubm	Kind		im ganzen	für 100 cubm												
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
18 204	81,5	9,0	107,1	230 (0,2%)	474 gubeln	67,9	Sand- bruch- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Patent- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	4710	—	1054	961	240	—	Wohnungen für 2 ver- heiratete Lehrer.
Schulzimmern.																		
14 375	86,0	9,6	59,9	—	380 *)	57,4	Feld- steine	„	„	Ziegel- kronen- dach	Balken- decken	—	—	—	—	—	3350 (23,3%)	Wohnung für den Schul- diener.
20 555	74,4	8,7	85,7	—	644	65,3	Bruch- steine	„	„	„	K. gew., sonst Balken- decken	—	—	—	—	—	5970 (29,6%)	Wohnungen für 3 ver- heiratete Lehrer. — Treppe Granit.
21 298	74,7	9,0	95,3	—	620	68,3	„	„	„	„	„	—	623	—	191	—	—	Wohnungen für 2 ver- heiratete und 1 un- verheirateten Lehrer.
25 920	91,1	8,9	108,0	—	695	67,0	Feld- steine	„	„	„	„	—	—	234 (Dreieck- ung)	—	—	—	Wie vor.
Schulzimmern.																		
28 260	106,7	10,1	91,2	—	940	77,0	„	„	„	„	„	2790	1560	140	300	640	4000 (14,2%) (nur f. d. Hauptgeb.)	„
26 397	94,7	8,8	82,3	—	1164	91,8	Ziegel	„	„	„	„	2340	1006	—	—	—	3620 (12,1%)	Treppe Granit freitragend. — Wohnungen für 2 verheiratete und 2 unverheiratete Lehrer.
28 424	101,3	9,6	88,3	—	596	79,0	Sand- bruch- steine	„	„	„	„	1859	987	—	2997	—	—	Wohnungen wie vor.
Schulzimmern.					754 Kachelöfen	115,0												
28 373	108,6	9,8	70,9	—	900	84,7	Kalk- bruch- steine	„	Putz- bau	„	K. Flur u. Treppenh. haus ge- wölbt, sonst Balken- decken	—	2627	—	490	—	—	Treppe Granit zwischen Wangenmauern. Wohnung für 1 Lehrer.
28 219	92,5	9,8	80,6	—	—	—	Feld- steine	„	Ziegel- rohbau	„	„	3134	923	250	802	300 (4,0 m)	—	Treppe massiv. Wohnungen für 1 ver- heirateten und 1 un- verheirateten Lehrer.
nige Bauten.					Kachelöfen													
Schulzimmern.																		
27 094	126,1	9,6	84,7	—	480	51,6	Ziegel	„	„	Falz- ziegel	K. gew., sonst Balken- decken	—	4734	—	2275	—	—	Treppe Sandstein freitragend. — Wohnung für 1 verheirateten Lehrer.
Schulzimmern.					Ventil.-Ofen (für die Klassenz.)													
79 043	162,1	9,5	111,0	—	3290	78,3	Kalk- bruch- steine	„	„	engl. Schiefer auf Latt- ung	K. v. Th. Flur u. Treppenh. gewölbt, sonst Balkend.	—	—	—	—	—	—	Treppen Granit zwischen Wangenmauern. Wohnungen für 1 ver- heirateten Lehrer und den Schuldiener.
Wohnung (zweigeschossig).																		
Schulzimmern.																		
14 700	93,2	8,2	45,5	500 (2,2%)	420	85,0	Bruch- steine	„	„	Ziegel- doppel- dach	Treppenh. gewölbt, sonst Balkend.	—	2117	—	272	458 (12,0 m)	—	Treppe Granit freitragend. — Wohnungen für 2 unverheiratete Lehrer.
13 100	82,5	10,1	43,7	—	390	59,4	„	„	Putz- bau	Schiefer auf Schal- ung	Balken- decken	—	—	—	—	—	1644 (12,5%)	—
Schulzimmern.																		
30 000	110,6	10,6	64,1	—	1575	76,6	Feld- steine	„	Ziegel- rohbau	Ziegel- kronen- dach	K. Flur u. Treppenh. haus gew., sonst Balkend.	—	2600 2210	1005	1729	421 (4,0 m)	—	Wohn. für d. Hauswart. Treppen Granit zwischen Wangenmauern.

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13			
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Bankreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Dachgeschosse, Mauerwerk, dachendeckel, Giebel, Thürmchen usw. ebm	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Spalte 7, 8 u. 10) ebm	Anzahl und Bezeichnung der Nutz-heiten	Gesamtkosten der Bausanlagen (Spalte 14) nach	
						im Erd-ge-schoß	davon unter-ge-kellert	a. des Erd-ge-schoßes	b. des Erd-ge-schoßes	c. des Erd-ge-schoßes				dem An-schlage	der Aus-führung
						qm	qm	m	m	m				fl.	fl.
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: a = Aula, ab = Abtritt, at = Arbeits-, Amtszimmer, ba = Badezimmer, bt = Beratungs- (Conferenz-) Zimmer.															
IV. Höhere															
1	Gym-nasium in Sigmaringen a) Klassenge-bäude	Sig-maringen	91	93	Lauru. Fröbel (Sig-maringen) 	628,8 141,5 487,7	628,8 141,5 487,7	— — —	3,25 — —	{ E = 4,25 I = 4,25	1,1 (1,36)	200,0	8753,8	230 (Schüler)	240 500 247 501
	b) Director-wohnhaus	—	92	93	— Im K: w.k. — E: siehe d. Abb. I — a, 2kl, b, ph (2). n. 	186,3 180,0 6,3	186,3 180,0 6,3	— — —	2,5 — —	{ E = 4,0 I = 3,75	0,75	110,0	2142,7	—	—
	c) Turnhalle	—	92	93	— Im K: w.k. — E: a. d. Abb. I = 4 st, ba. im D: 2 ka. 	272,2 231,7 40,5	— — —	— — —	— — —	5,7 (2,3)	—	—	2191,1	65 (Turner)	—
	d) Abtrittsge-bäude	—	92	93	— 	60,8	—	—	—	{ U = 2,18 E = 3,4	—	—	358,7	8 (Stufe)	—
	e) Neben-an-lagen	—	93	93	—	—	—	—	—	—	—	—	—	20 (Pav.-St.)	—
	f) Innerer Einr. für a u. c	—	93	93	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
2	Prinz Hein- rich-Gym-nasium in Schöneberg a) Klassenge-bäude	Berlin	91	93	{ Schulze u. Pösch (Berlin) 	1299,0 562,5 723,5 12,0	1299,0 562,5 723,5 12,0	— — — —	2,5 — — —	{ E = 4,5 I = 4,5 II = 4,5 (8,75)	1,3 (0,3)	500,0	25099,5	950 (Schüler)	556 000 536 979
	b) Director-wohnhaus	—	—	—	— Im K: hw. — E: siehe die Abbildung. I = 8 kl, dz, wt, ge, bz, lb, II = a, 3 kl, rkl, sl, ph, zs. 	249,7	249,7	9,67	2,5	{ E = 4,0 I = 2,0	—	90,0	2504,6	—	—
	c) Turnhalle	—	—	—	— Im K: hw. — E: siehe die Abbildung. I = 6 st, ba. ab. 	420,0 371,5 48,5	— — —	— — —	— — —	5,75 (3,25)	—	—	2714,5	100 (Turner)	—
	d) 2 Abtritts- gebäude zu- sammen	—	—	—	— 	142,9	—	5,75	4,1	—	—	—	821,7	28 (Stufe)	—
	e) Neben-an-lagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	32 (Pav.-St.)	—
	f) Innerer Ein- richtung für a und c	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: a = Aula, ab = Abtritt, ba = Badezimmer, br = Brennmaterial, bt = Beratungs- (Conferenz-) Zimmer, ca = Chemisches Laboratorium, dz = Directorzimmer, g = Gesinde-, Mädchenstube, ge = Geräte, Turngeräthe, hu = Hülfelehrerwohnung, k = Küche.															
V. Seminare,															
1	Hausauf-führungen bei d. Schullehrer-Seminar in Barby a E.	Magde-burg	91	93	Fiebelkorn (Schönebeck) 	263,5 144,2 119,2	— — —	— — —	— — —	{ E = 4,4 I = 4,4 II = 3,8	—	—	3315,1	—	105 300 102 904
	a) Künstl. Gründung (Beton)	—	—	—	— I = 2 kl, 6 kl, II = 2 kl, ba, ab.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	a) Innerer Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

14					15					16					17			
Kosten der einzelnen Bauteile usw. (einschl. der in Sp. 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der					Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen			
nach dem An- schlage	nach der Ausführung				Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten		Dächer	Decken	Haupt- treppen
	im ganzen	qm	cm	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 ebm	im gan- zen	für 1 Plam- zen	im gan- zen	für 1 Hahn							
<p><i>di</i> = Direktorzimmer, <i>ka</i> = Kammer, <i>ph</i> = Physikklasse, <i>st</i> = Sammlungen, <i>akt</i> = Versuchs- <i>ge</i> = Geräte, Turngeräte, <i>kl</i> = Klassenzimmer, <i>rk</i> = Reservierklasse, <i>ss</i> = Speisesaal, <i>st</i> = Stube, <i>sch</i> = Waschküche, <i>st</i> = Wartezimmer, <i>gs</i> = Gesangsraum, <i>l</i> = Lehrerzimmer, <i>s</i> = Speisekammer, <i>sb</i> = Schülerbibliothek, <i>sd</i> = Schuldiensterwohnung, <i>z</i> = Zeichensaal, <i>hr</i> = Lehrerwohnung, <i>k</i> = Küche, <i>n</i> = Naturw. Sammlungen, <i>sd</i> = Schuldiensterwohnung, <i>r</i> = Turnraum,</p>																		
<p>Schulen.</p>																		
—	—	—	—	1076,1	14710 (5,5 %)	—	—	—	—	2112	—	—	—	—	—	—	—	Deutsche Renaissance.
150 000	153 111	243,6	17,3	665,7	14710	2337	78,3	—	—	—	—	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau mit Ver- bleibst., Arch. Th. Sandst.	deutsch. Schiefer auf Schal.	K. Flure u. Trepp- enhaus gewölbt, sonst Balkend.	Granit freitragend	Fußboden der Flure Mett- lacher Fliesen. Zwischen- decken Gipsdielen.
35 500	36 761	197,8	17,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Zwischendecken Holz. sonst wie vor.
19 800	21 664	79,6	9,9	333,3	—	329	22,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Fußboden: Kieferne Rie- men.
7 700	8 342	137,2	23,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
20 200	21 278	—	—	—	—	—	—	—	—	2112	—	—	—	—	—	—	—	—
7 300	6 345	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	565,2	41 094 (7,2 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
411 500	371 572	286,0	14,8	391,1	41 094	24 597	253,9	2540	7,9	1468	91,7	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau mit Ver- bleibst., sonst Glasur- steine	Falz- ziegel	K. Flure u. Trepp- enhaus gewölbt, sonst Balken- decken	Kunst- stein- auf- weihen	Fußboden der Flure Ter- razzo, der Klassen Jeli- low-pur-Riesen, im D. Gips-estrich. — Anla Holz- decke. — Blätterleiter.
46 500	41 212	165,0	16,5	—	—	1360	125,6	94	14,8	935	103,9	—	—	—	—	—	—	—
30 930	28 813	68,6	10,6	288,1	—	645	26,1	118	9,8	628	104,7	—	—	—	—	—	—	—
21 000	21 162	148,1	25,8	—	—	260	—	55	6,3	3729	106,7	—	—	—	—	—	—	—
37 330	36 143	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
38 700	38 077	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
<p>Aluminate usw.</p>																		
—	—	—	—	—	10218 (9,5 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
46 800	45 227	171,0	13,0	—	10218	1065	76,8	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau mit Ver- bleibst.	Falz- ziegel	Flure u. Trepp- enhaus gewölbt, sonst Balken- decken	Oolith auf Wau- genmauern	Fußboden der Flure Sand- steinplatten. Im D. Gips- estrich.
5000	2782	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
5000	5034	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regio- rungs- Bezirk	Zeit der Aus- führung von bis	Name des Baubeamten und des Bankreises	Grundriss nebst Beischrift	Behaute Grundfläche im Er- ge- schoss qm	Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis z. d. O.-K. d. Haupt- gesimses m	Höhen der einzelnen Geschosse a. des Kellers m b. des Erd- geschosses u. w. m c. des Drempels m	Zuschlag f. d. ausge- baute Grundfläche des Gebäude- s, Thurn- chen u. w. cbm	Gesamt- raum- inhalt des Gebäude- s (Spalte 7, 8 u. 10) cbm	Anzahl und Be- zeichnung der Nut- ein- heiten	Gesamtkosten der Bausanlagen (Spalte 14) nach dem An- schlage M der Aus- führung M
1	Bausanführungen bei d. Schullehrer-Seminar in Barby a. E. Magdebg. (Fortsetzung)		91 93	Fiebelkorn (Schiebebeck)	—	—	—	—	—	—	—	—
	b) Turnhalle	—	—	—	ähnlich wie die Turnhalle des Gymn. in Sigmaringen (siehe Tab. IV, Nr. 1 c).	281,8 254,6 27,0	— — —	— 5,75 (2,36)	—	2174,7	65 (Turner)	—
	b ¹) Künstl. Gräberung (Sanderhüttung)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	b ²) Innere Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	c) Umbau d. vorh. Geb.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	d) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
2	Schullehrer-Seminar in Ragwitz	Gum- binnen	91 93	entw. im M. d. O. A., ausgef. v. Beckmann u. Tautz (Ragwitz)		1461,9 1284,5 177,4	1461,9 1284,5 177,4	3,0 — —	E = 4,1 I = 4,1 II = 3,6 (6,5)	— — —	90 (Seminar- räume, 300 ar- ten)	434 000 406 496
	a) Hauptge- bäude	—	—	—	I — 108, 2m, 28, 6sst, 2kr, ba. dz. bz. hlv, 2lw. II — a, 5m, 4 als, 2 wa, 2 pu, 2lw.	—	—	—	—	22374,8	—	—
	b) Turnhalle	—	—	—		263,7 240,0 23,7	— — —	— 5,65 (2,8)	—	1786,1	65 (Turner)	—
	c) Abtritts- gebäude	—	—	—	—	78,8 69,2 9,6	— — —	— E = 2,8 I = 2,8	—	469,4	13 (Nicht u. Turner)	—
	d) Stall- u. Abtrittsgeb.	—	—	—	—	61,6	—	E = 2,4 I = 3,3	—	412,7	5 (Stall- 2 (Küche) 1 (Pferd.)	—
	e) Neben- anlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	f) Innere Ein- richtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
3	Zeichensaal bei d. Pädagogium in Putbus (Anbau)	Stralsund	93 93	Barth (Stralsund)		154,1 126,2 27,9 3,0	— — — —	— 5,3 (4,2)	0,8	1188,8	50 (Pädag.)	12 300 12 181
	Turnhalle mit Zeichensaal usw. b. d. Seminar in Aurich	Aurich	92 93	Breiderhoff (Norden)		428,8 326,6 45,0 46,7	— — — —	E = 8,2 (3,5) (I = 4,7)	—	3756,9	65 (Turner) 32 (Pädag.)	39 500 37 510
	Beamten- wohn. bei d. Erziehungs- anstalt in Wabern	Cassel	92 93	Schoenmann (Frittlar)		187,4	—	E = 2,8 I = 3,0	—	30,0	4 (Wohn.)	35 000 34 107







B) Anderweitige zu Seminaren

VI. Turn-

(Siehe Tabelle IV Nr. 1 c und 2 c)

14					15										16					17
Kosten der einzelnen Baulichkeiten usw. (einschl. der in Sp. 15 angeführten Kosten)					Kosten der										Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen
nach dem An- schlage	nach der Ausführung				Bau- leitung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen			
	im ganzen	für 1				im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn									
		qm	cbm	Nutz- ein- heit																
A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
14 417	14 902	52,9	6,9	229,3	—	342	21,4	—	—	—	—	Bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fachwerk gefügt	Falz- ziegel	schräge Holz- decke	—	Fußboden Dielung.		
4 083	3 968	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
2 400	2 329	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
22 600	23 147	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
4 300	5 465	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
—	—	—	—	4516,6	25 588 (6,3 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
308 530	293 290	200,6	13,1	3258,9	25 588	10 892	122,5	—	—	13496	155,0	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau mit Form- steinen	Planken auf Scha- lung	Keller, Flure u. Treppen- haus gewölbt, sonst Balken- decken	Granit	Eigene Wasserleitung mit Pulsometer. Fußboden der Flure Thon- fliesen. 8 Dienstwohnungen.		
17 500	17 490	62,0	9,8	269,1	—	694	48,9	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
10 500	10 188	129,6	21,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
6 900	6 184	100,4	15,0	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
50 900	47 384	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
39 670	31 900	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
und Alumnaten gehörige Bauten.																				
12 300	12 181	79,0	10,3	243,6	—	250	40,4	—	—	—	—	Feld- steine	Ziegel	Putzbau	Doppel- papp- dach	Balken- decken	—	Fußboden Dielung.		
38 500	36 614	85,5	9,7	—	2 596 (6,9 %)	671	31,3	—	—	—	—	Ziegel	—	Ziegel- rohbau	Holz- ciment	Treppen- haus gewölbt, sonst Balken- decken	Granit auf Wan- gen- mauern	Fußboden im Treppenhaus Thonplatten, sonst Dielung. Turnhalle eiserne Fenster.		
1 000 (Nebenanlagen)	806	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
25 000	23 348	124,5	13,0	—	—	200	94,1	—	—	86	—	Sand- bruch- steine	—	—	Schild- ziegel	E. und Treppen- haus gewölbt, sonst Wan- gen- decken	Sand- stein zwischen Wan- gen- mauern	Fußboden der Flure Sand- steinplatten. Im D. Gips- estrich.		
—	750 (Nebenand.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—		
hallen.																				
und Tabelle V Nr. 1b und 2b.)																				

14					15					16					17				
Kosten der einzelnen Bauleistungen usw. (einschl. der in Sp. 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der					Baustoffe und Herstellungsort der					Bemerkungen				
nach dem An- schlage	nach der Ausführung				Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen		
	im ganzen	qm	für 1 ebn	Nutz- ein- heit		im ganzen	für 100 ebn	im ganzen	für 1 Flam- me	im ganzen	für 1 Hahn								
und Fachunterricht.																			
Institutgebäude.																			
53 600 — (Einschl. d. alten Pk.) 5 000 (sonst. Bauarbeiten) 2 000 (Nebenanlagen)	44 575 — 7 000 5 000 7 291 1 611	294,6	18,7	428,6	5 138 (8,5 %)	2 910	475,5	230	11,5	1131	36,5	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau mit Form- u. Glas- steinen	engl. Schiefer auf Schal- u. Pappo	K. E. u. Treppen- haus ge- wölbt, sonst Balken- decken	Granit frei- tragend	Fußboden im I. u. Trepp- podeste Terrazzo; in D. Opusstrich.	
84 000 — (baufähige Gründung) 5 800 (sonst. Bauarbeiten) 7 400 (Einschl. d. alten Pk.) — (Nebenanlagen)	70 926 — 4 600 4 806 (sonst. Bauarbeiten) 8 263 2 500	264,8	24,4	417,7	7 100 (7,8 %)	8 600	525,9	340	18,5	3345	107,9	—	—	Ziegel- rohbau mit Ver- blend- steinen	deutsch- Schiefer auf Holzdecke, sonst Balken- decken	U. gewölbt auf Holzdecke, sonst Balken- decken	Sand- stein frei- tragend	Ueber dem Hörsaal eiser- ner Dachstuhl u. Ober- licht. Blitzableiter. Künstl. Gründung: Senk- kästen.	
125 800 — (Einschl. d. alten Pk.) 25 200 (sonst. Bauarbeiten)	120 148 — 25 199 25 199	272,4	19,1	—	11 128 (7,7 %)	10 000	370,4	1074	41,8	1532	102,2	Ziegel	—	Ziegel- rohbau mit Pro- fil- und Glas- steinen	Schiefer auf Schal- u. Holz- tragwerk, sonst Balken- decken	K. und Treppen- haus ge- wölbt, sonst Balken- decken	Granit auf Wan- gen- mauern	—	
170 306 20 192 (Einschl. d. alten Pk.) 12 000 (sonst. Bauarbeiten)	158 000 — 12 000 12 000	262,4	19,2	—	13 739 (8,0 %)	13 450	392,4	4800	7,0	5400	—	—	—	Ziegel- rohbau mit Ver- blend- u. Form- steinen	Holz- cemen- t	K. und E. gewölbt, sonst Balken- decken	Granit frei- tragend	Eichener, bezw. kiefer- ner Substitutions in Asphalt, im D. Glas- gestrich.	
Unterricht dienende Gebäude.																			
häuser.																			
18 692 — (Nebenanlagen)	16 337 — 1 400 1 760	71,9	16,6	—	820 (4,2 %)	3 577	473,4	—	—	170	17,0	Dur- phy- strich- steine	Ziegel, bezw. Glas- wände	Ziegel- rohbau, bezw. Glas- wände	Glas	—	—	Die Glaswände und das Glaseck haben Eisen- construction mit Holz- sprossen. Höhe des Schornsteins = 22 m.	
ärztliche Zwecke.																			
56 700	47 082	98,9	13,1	—	11 580 (8,7 %)	843	33,6	532	26,6	1100	91,7	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau mit Ver- blendst.	Holz- cemen- t	Pferd- stall u. Schmiede gewölbt, sonst Sparren verschal- t	Granit	Fußboden und das Ueber d. Operationshallen eiserne Gitterträger und Oberlicht.	
94 100	33 263	122,5	18,9	1663,2	11 580	—	—	345	43,1	544	136,0	—	—	Ziegel- trümm- er	Kappen- gewölbe eisenb. m. Trag. auf eis. Säulen	Holz	Fußboden wie vor.	—	
	50 912	176,8	17,6	6364,0		286	134,5	104	17,5	706	58,9	—	—	—	K. Küchen, Flure in E. u. Trepp- geh. ger., sonst Balkend.	Granit freitrag.	—		
—	1 702	—	—	—	—	—	—	412	—	1290	—	—	—	—	—	—	—	—	
Kunst und Wissenschaft.																			
seen.																			
21 109 — (Nebenanlagen)	20 925 — 181	43,1	5,0	—	—	1 392	46,5	—	—	—	—	Beton	Ziegel- fachw., u. Innen- st. stark verkleidet	Ziegel- fachwerk u. Innen- st. gefügt	Pappe	Dachver- band verschal- t	—	Außerdem sind noch für Umzug und Auf- stellung 1500 M. (An- schlagsausgabe 1500 M.) veranschlagt.	


1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regie- rungs- bezirk	Zeit der Aus- füh- rung	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam- ents bis z. d. O.-K. d. Haupt- gesimmes	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mansar- dendächer, Giebel, Thürme- chen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäudes (Spalte 7, 8 u. 10)	Anzahl und Be- zeichnung der Nutz- einheiten	Gesamtkosten der Bauanlagen (Spalte 14) nach		
						im Er- d- ge- schosse	davon unter- kellert		a. des Kel- lers	b. des Erd- geschosses usw.	c. des Drem- pels				dem An- schlage	der Aus- füh- rung	
						qm	qm		m	m	m						<i>M</i>
2	Coulissenhaus d. Theaters in Cassel (Anbau)	Cassel	93	93	Rüppel (Cassel)		251,4 169,2 82,2	— — —	— 14,91 13,31	— — —	E = 7,48 (6,18) I = 3,08	2,8	—	3615,8	—	B. Theater und 17 400 17 394	
3	Bibliothek in Hannover (Anbau an das Archiv)	Hannover	89	93	entw. i. M. d. B. A., ausgef. v. Hacker u. Schroder (Hannover)		526,9	—	rund 21,82	—	E = 4,32 I = 4,9 II = 4,6	rund 4,0	—	11391,8	rund 2400 (im An- schlage d. Bau- kosten)	C. Biblio- 238 000 219 232	
4	Umgestalt. u. Erweit. d. Univ.-Biblio- thek in Bonn	Köln	90	93	Reinike u. Munchoff (Bonn)		870,4	870,4	17,0	2,96 (1,7)	E = 5,6 I = 8,1	—	—	14796,8	rund 5550 (wie vor)	344 000 329 900	
5	Geodät. Inst., Observatorium f. Winkel- messungen bei Potsdam	Potsdam	90	93	entw. i. M. d. geistl. usw. Angel., ausgef. v. Saal (Potsdam)		—	—	—	—	—	—	—	—	—	D. Wissenschaft- 150 800 135 200	
a)	Gebäude f. Instrumente und allem. Zwecke	—	—	—	—	84,7	84,7	8,38	3,84	4,68	—	—	—	722,8	—	—	—
b)	2 Meridianhäuser u. 1 Haus für I. Verti- kal zusammen	—	—	—	—	135,9	—	—	—	5,8	—	—	—	—	—	—	—
c)	Geodätisch-astrono- mischer Turm	—	—	—	—	13,0	—	19,06	—	12,84	2,38 (Turm- höhe)	—	—	1146,8	—	—	—
d)	Innere Einrichtung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
e)	Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
f)	Bauleitung und all- gemeine Kosten	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
6	Meteorolog. Observat. bei Potsdam	Potsdam	90	93	entw. i. M. d. geistl. usw. Angel., ausgef. v. Saal (Potsdam)		542,6 264,7 46,8 167,1 64,0	311,8 264,7 20,78 33,6 18,86 32,73	—	2,8	U = 3,5 E = 4,25 I = 4,25 II = 4,2	1,38	—	11851,2	—	391 800 381 810	
1	Beschufs- anstalt in Suhl	Erfurt	92	93	entw. v. Beis- ner, ausgef. v. Barthel (Schie- singen)		703,0 429,7 273,3	— — —	— 5,84 4,6 4,0	— — —	3,8	1,0	250,0	4065,8	—	88 000 75 912	
a)	Haupt-Gebäude	—	—	—	—	161,1 105,3 55,8	105,3 69,3 36,0	— 7,13 6,0	2,8	3,8	0,8	275,0	1360,8	—	—	—	—
b)	Verwalt.- Gebäude	—	—	—	—	15,2	—	3,36	—	2,8	—	—	50,8	—	—	—	—
c)	Pulverhaus	—	—	—	—	13,8	13,8	4,77	1,8	2,8	—	—	65,8	3 (Sauer)	—	—	—
d)	Abtrittsgeb.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
e)	Nebenanl.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3 (Pau.-St.)	—	—

Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grund-
rißen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen.
Es bedeutet: dr = Directorzimmer, f = Flur.

IX. Gebäude für tech-

14					15					16					17			
Kosten der einzelnen Baueinheiten usw. (einschl. der in Sp. 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der					Baustoffe und Herstellungsart der					Bemerkungen			
nach dem An-schlage	nach der Ausführung				Bau-leitung	Heizungs-anlage		Gasleitung		Wasser-leitung		Grund-mauern	Mauern	An-sichten		Dächer	Decken	Haupt-treppen
	im ganzen	für 1				im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flamm-e	im ganzen	für 1 Hahn							
		qm	cbm	Nutz-einheit														
dazu gehörige Bauten.																		
17 400	17 394	69,2	4,8	—	—	—	—	—	—	—	—	Sand-bruchst.	Ziegel	Ziegel-rohbau	Holz-cement	Balkend. a. Unter-zug u. Stielen	Holz	—
thehen.																		
185 613	175 871	333,8	15,4	73,8	16 000 (7,8%)	605	151,0	—	—	1619	202,4	Ziegel	—	Architekt-Th. Sandst. Flächen geputzt	Schiefer auf Pappe	Geschossgewölbt, Zwischen-geschosse gubweis. Platten	Sandst. Ver-bind.-Treppen Eisen	Mansardendach, unterer Theil massiv mit schrägen Außenwänden; oberer Th. eiserner Dachstuhl mit Oberlicht. — Künstliche Gründung; Sockelkanten.
31 000	16 535	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
21 387	24 649	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	1 929	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	238	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(Wasser, an/abw.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
243 400	223 600	256,9	15,1	40,8	22 281 (6,8%)	5 750	83,2	—	—	824	103,0	—	—	Putzbau	deutsch. Schiefer auf Asphalt-Pappe, mittl. Th. Blei-deckung	—	Trachyt Ver-bind.-Treppen Eisen	Eiserner Dachverband. — Fundamente z. Th. alt. Fußboden im 1. Terrazzo, i. D. Gipsstrich. Außerdem sind noch gezahlt für Abbruch 7700 M (Anschl. 9000 M) und für Unterbringung und Wiedereinräumen d. Böcher 7700 M (Anschl. 6300 M).
45 800	48 200	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(Umbau des alt. Th.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
54 800	56 100	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(sonst. Eisenst., einsch. d. Fliesengest.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
liche Institute.																		
—	—	—	—	—	5 030 (3,7%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
22 700	20 900	246,9	28,9	—	—	77,0	1 Gasofen	501	23,9	156	78,0	Ziegel	Ziegel	(Ziegel-rohbau mit Verblendst.)	Holz-cement	K. gew., sonst. Balkend.	—	Das Hauptgebäude siehe Stat. f. 1892 Tab. VII—X unter Nr. 17.
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
54 800	40 400	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(maaschische Eisenst.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
48 500	39 824	661,5	34,7	—	—	—	—	—	153	25,1	—	—	—	Kern Ziegel, außen Eisen-wellblech	Eisen-wellblech	Kuppel aus Eisen-blech	—	Eisen mit Holz-beleg
—	(maaschische Eisenst.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1 300	1 200	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
11 700	8 400	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
11 900	8 500	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
529 000	320 500	590,7	27,0	—	33 000 (8,6%)	25 180	774,8	3860	22,1	8950	165,7	Ziegel	Ziegel	Ziegel-rohbau mit Verblendst., Gesimse Sandstein	Holz-cement, Thurm gewölbt	K., Flure, Treppen-häuser, Instru-mentenräume gewölbt, sonst. Balken-decken	Granit zwisch. Wang-mauern, u. Thurm-bew. frei-tragend	Fußboden im Keller Beton, in den Fluren Terrazzo. Höhe d. Thurmes = 30,5 m. 8 Dienstwohnungen.
18 900	18 300	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(sonst. Eisenst.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
2 500	2 040	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(Schuppen)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
32 500	32 000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(Niederdruck)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
9 000	9 000	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(sägem. Kosten)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
nlische und gewerbliche Zwecke.																		
—	—	—	—	—	1 090 (2,6%)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
44 500	41 071	56,4	10,1	—	1 090	1 000	100,0	—	—	305	70,3	Granit-bruchsteine	Ziegel-fachwerk	Ziegel-fachwerk gefügt	Doppel-papp-dach	Balken-decken	—	Fußboden der Flure und Beschlüräume Beton. Ueber den Fluren durchgehendes Oberlicht.
10 000	7 725	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(sonst. Eisenst.)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
18 000	14 794	91,3	10,3	—	—	563	120,0	—	—	186	62,0	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
4 900	1 099	72,3	21,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	1 500	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	(Rohrleitung)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
1 900	1 874	135,8	28,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
8 700	7 849	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Behabte Grundfläche im Erd-geschoß qm	Gesamt-höhe d. Geb.-u. d. O.-K. d. Funda-ments bis zu d. O.-K. d. Haupt-gesamtes qm	Höhen der einzelnen Geschosse a. des Kellers b. des Erd-geschoßes c. des Drem-pels m	Zuschlag f. d. ausge-laste Dach-geschoß, Mansar-dendächer, Giebel, Thürmen usw. cdm	Gesamt-raum-inhalt des Gebäu-des (Spalte 7, 8 u. 9) cdm	Anzahl und Be-zeich-nung der Nutz-heiten	Gesamtkosten der Baualagen (Spalte 14) nach dem An-schlage der Aus-führung

Zur Beschreibung der einzelnen Räume in den Grund- rissen und Beschriften diesen nachstehende Abkürzungen.													X. Gebäude für gesund- A. Kranken-, Sieden-					
1	Begonnen- Hospital in Havelberg	Potsdam	93	93	von Nieder- stetter (Perleberg)		1 = 2st. k, kr, wz.	125,7	125,7	10,17	2,6	$\left\{ \begin{array}{l} E = 3,3 \\ 1 - 3,3 \end{array} \right.$	1,0	—	1278,4	12 (Hospital)	16 100	12 649
2	Badekutschen- u. Strandkorb- schuppen auf Norderney	Aurich	93	93	Brüderhoff (Norden)	E = Raum f. Badekutschen, D = Raum für Strandkörbe.		326,3	—	6,33	—	3,38	2,67	—	2065,3	36 (Badekutsch.) 350 (Strandkörbe)	11 700	9 650
Zur Beschreibung der einzelnen Räume in den Grund- und Hänge-Plänen nachst. Abkürzungen: E = Badekutsch., D = Strandkörbe.																		

Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grund-rißen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen.

X. Gebäude für gesund-



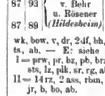



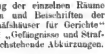
A. Kranken-, Sichen-

B. Gebäude

Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundr. und Beischr. dienen nachst. Abkürzungen. Es bedeutet:

ab = Abtritt, bi = Baumspector, bt = Berathungszimmer, grp = Generalsuperintendent, as = Assessor, ar = Archiv, bo = Boten, ca = Casse, h = Hof, bt = Hintergehele, b = Bibliothek, low = Botenwohnung, hw = Heizvorrichtung, bb = Buchhalterei, low = Bureauvorüber, dt = Directorzimmer, jr = Journal,

XI. Ministerial-, Regie-

1	Consistorial-Dienstgeb. in Stade	Stade	92 93	entw. i. M. d. ö. A. ausgef. v. König (Stade)		im K: pw, b, E = rg(3), ar, kz, br, bo, ab, I: siehe die Abbildung.	258,0	258,0	11,86	3,0 (E = 4,2 1 - 4,2)	0,16	130,0	3138,3	—	80 100	75 587
2	Um- u. Erweit.-Bau des Reg.-Geb. in Hildesheim	Hildesheim	87 93	entw. i. M. d. ö. A. ausgef. v. Böhmer (Hildesheim)		Im K. bezw. U: bw, kh, w, k, bow, v, dr, 2af, bh, bo, lr, za, ts, ab, — E: siehe die Abbild. I = prw, jr, kz, pb, brz, ass, 2bi, sts, lz, plk, sr, rg, ab, II = 14rz, 2 ass, rba, 9 sr, 3 rg, jr, b, bo, ab.	1039,2	990,9	—	3,4 (E = 4,4 1 - 4,4 II = 4,3)	0,16	500,0	16553,2	—	760 800	756 800
	a) Erster Baubchnitt (Bauhälfte E, D u. C)	—	87 89	—		—	307,8	307,8	12,39	—	—	—	—	—	—	—
	b) Zweiter Baubchnitt (Bauhälfte B)	—	89 91	Bauhof C.		—	484,7	85,2	19,6	2,8 (U = 4,4 (3,4) E = 4,4 I = 4,4 II = 4,3)	0,16	300,0	9518,7	—	—	—
	c) Dritter Baubchnitt (Bauhälfte A)	—	—	—		—	116,9	16,7	14,09	—	—	—	—	—	—	—
	d) Innere Einrichtung	—	—	—		—	92,3	17,2	18,5	—	—	—	—	—	—	—
	e) Nebenanlagen	—	—	—		—	492,6	—	15,5	—	—	—	—	—	—	—

Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften der Tabelle XII „Geschäftshäuser für Gerichte“ und der Tabelle XIII „Gefängnisse und Straf-anstalten“ dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet:

aa = Autenwall, ab = Abtritt, ac = Acten, aer = Audienzsaal des Civilsenats, al = Ablegerraum, Garderobe, am = Anmeldestube, ant = Arbeitsmaterial, an = Aufnahmestelle, art = Aufsichtsführender Amtsrichter, arw = Amtsrichterwohnung,

as = Arbeitsaal, ass = Assessorien, astr = Audienzsaal des Straf- und Disciplinar-Senats, ast = Assessorien, at = Art, ar = Archiv, b = Bibliothek, ba = Bad, bh = Buchhalterei, bo = Boten, brw = Brotschneideraum, bt = Bettsaal,

XII. Geschäftshäu-

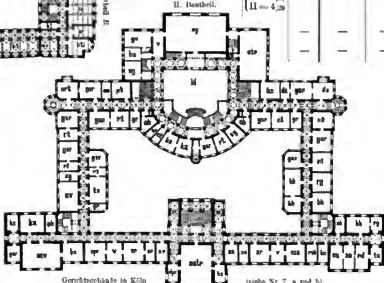
A. Geschäftshäuser











a) Bauten ohne

1	Amts-gericht in Waldbrhl (Ansb.)	Köln	91 92	Eckweiler (Siegburg)	E = rt, gr, gb, f, I = pt, sr, gr, f.	85,7	85,7	10,32	2,6 (E = 3,75 1 - 3,3)	—	—	901,3	—	16 300	15 692
---	----------------------------------	------	-------	----------------------	---------------------------------------	------	------	-------	------------------------	---	---	-------	---	--------	--------

Gerichtshaus in Köln

(siehe Nr. 7, a und b).

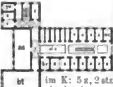









1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss gezeichnet und beschriftet	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundament bis z. d. O.-K. d. Hauptgesimses m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Dachgeschosse, Mansardendächer, Thürme usw. cbm	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Spalte 7 u. 10) cbm	Anzahl end- und vorübergehender Nutz-einheiten	Gesamtkosten der Baualagen (Spalte 14) nach	
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm		a. des Keller m	b. des Erdgeschosses m	c. des Dachs m				dem Anschlag	der Ausführung
2	Amtsgericht in Biedenkopf	Wiesbaden	91 93	Hefes (Biedenkopf)	 1 = sf, rt, gsr, st, ab, z.	296,8	296,8	11,8	3,8	E = 4,0 I = 4,0	—	150,0	3672,8	2 (Richter)	76 200	72 800
3	degl. in Coblenz	Coblenz	91 93	Hendrichs (Coblenz)	 im K: 1 = st, rt, gsr, st, ab, z. E: a. d. Abbild., 1 — sz. 1 = rt, gsr, sr, gb, sz, 2 gr, ab, II = sf, rt, gsr, aa, pt, bo, ab, im D: 2 st, ka.	290,8 291,6 291,6	278,8 278,8 278,8	15,92 4,6	2,8	E = 3,8 I = 4,8 II = 4,8	—	450,0	5135,4	2 (Richter) 10 (Gefangene)	b) Bauten mit	112 070 110 116
4	degl. in Kempten	Liegnitz	91 93	Weinert (Grünberg)	 E = gw, 0 a, sz, 1: siehe d. Abb. II = arw.	330,5 27,5 26,4	307,7 278,8 —	18,87 10,77 13,3	2,8	E = 3,8 I = 4,0 II = 3,7	—	220,0	4961,6	1 (Richter) 9 (Gefangene)	97 100	82 412
5	degl. in Remscheid	Düsseldorf	92 93	Bermann u. Thies (Elberfeld)	 im K: sta, bw, wk, asv, E: siehe d. Abbild., 1 = sz, 1 = 2 rt, 2 gsr, gb, m, 4 a, ab, II = sf, rt, gsr, zg, sa, sr, vf, bo, ab.	409,0 234,8 6,2 8,0	409,0 234,8 6,2 8,0	15,67 7,27 6,89	2,47 (3,28)	E = 4,2 (3,44) I = 4,2 II = 4,2	—	200,0	6541,4	3 (Richter) 12 (Gefangene)	150 950	147 821
6	degl. in Woldenberg N.M.	Frankfurt a. O.	92 93	entw. v. Giele, ausgef. v. Mund (Priedenberg N.M.)	 1 = sf, 2 rt, 2 gsr, pt, bo, 5 a, sz, ab.	464,1 235,3 128,9	464,1 235,3 128,9	12,13 10,18	2,88	E = 4,20 (3,2) I = 4,20 (3,2) II = 4,20 (3,2)	0,6	80,0	5454,5	2 (Richter) 10 (Gefangene)	c) Bauten mit be-	104 823 94 572
7	Gerichts-Gebäude in Köln	Köln	83 87	entw. i. M. d. b. A., ausgef. v. Thomar (Köln)	 E (Amtsgericht) = 2 sta, 4 rt, 4 gsr, 2 ap, 2 rv, 2 gr, av, pw, 2 ab, Anwaltskammer, I (Oberlandesgericht): siehe d. vorstehende Abbild., II (Oberlandesgericht) = 2 acv, 4 pr, 4 gsr, 2 ar, 2 hz, ap, ra, rf, b, 2 la, bo, al, 2 ab, 1580,9 161,2 156,3 1550,4	1580,9 161,2 156,3 1550,4	— 21,0 20,15 16,21	2,88 (3,1)	E = 5,17 (4,5) I = 5,0 (4,4) II = 4,68 (3,32)	0,46	1100,0	35907,7	—	572 468	545 489	
a) I. Bauteil	—	—	83 87	entw. i. M. d. b. A., ausgef. v. Thomar (Köln)	 E (Amtsgericht) = 2 af, 13 rt, 10 gsr, 4 zg, pt, 4 gr, 2 bx, 5 gb, aa, rd, ts, bb, 1 (Landgericht): siehe die vorstehende Abbildung, II (Landgericht) = 2 cr, 3 da, 3127,0 276,2 276,2 257,8 18,8 22,5 631,9 1268,7	3127,0 276,2 276,2 257,8 18,8 22,5 631,9 1268,7	— 21,0 20,15 16,21	3,88	E = 4,5 I = 5,0 II = 4,68 (III = 3,7)	0,46	1500,0	64587,8 (einschl. d. Glasbalken) bzw. 60387,5 (einschl. v. rund 4000 qm f. d. Glasbalken)	—	146 130	141 335	
b) II. Bauteil	—	—	88 93	Münich (Köln)	 2 va, 8 gsr, pr, ph, rt, 2 ra, km(2), b, la, 2 cm, 2 bx, 2 zg, rh, 7 aa, aa, 3 sr, wt, 2 v, 3 gr, 2 ab, III = hz, bz, 3 gr, 2 bx.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
8	Amtsgericht nebst Gefängnis in Tirsitz	Tessen	91 93	Helmke (Meeritz)	 im K: sta, 1 = arw.	294,4	294,4	11,14	2,8	E = 4,2 I = 3,8 II = 4,68 III = 3,7	0,2	50,0	3320,6	1 (Richter)	91 100	85 439
a) Geschäftshaus	—	—	—	—	 1 = gw.	153,9 142,3 11,6	153,9 142,3 11,6	9,64 6,64	2,8	E = 3,2 I = 3,2	—	50,0	1408,8	8 (Gefangene)	—	—
b) Gefängnis nebst Verbindungsgang	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

C. Geschäftshäuser für Amtsgerichte in Ver-

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13						
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Bankreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt-Gebr.v.d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgesimmes			Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgebaute Dachgeschosse, Mauerdächer, Giebel, Thürmchen usw.	Gesamt-raum-inhalt des Gebäudes (Spalte 7, 8 u. 10)	Anzahl und Bezeichnung der Nutzeinheiten	Gesamtkosten der Baulanlagen (Spalte 14) nach	
						im Erdgeschosse	davon unterkellert	a. des Kellers	b. des Erdgeschosses usw.	c. des Dampels	dem An-	der Ausführung						
						qm	qm	m	m	m	cbm	cbm						
9	Amtsgericht nebst Gefängnis in Wernigerode	Magdeburg	91 93	Varnhagen (Halberstadt)		—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	225 200	210 263	
a)	Geschäfts-haus	—	—	—	—	468,1	468,1	11,68	2,9	E=4,3 I=4,3	230,0	5683,4	4 (Höcker)	—	—	—	—	
b)	Gefängnis	—	—	—	—	300,8	300,8	9,76	2,78	E=3,3 I=3,3	0,21	50,0	2085,8	32 (Gefängnis, 26 Min. nur u. 6 Wächter)	—	—	—	
c)	Umwehrungsmauer d. Abtrittsgebäude desgl. in Lublinitz	Oppola	90 93	Deumling u. Marcuse (Kreuzburg O.S.)		523,2	523,2	16,68	2,8	E=4,3 I=4,3 II=4,66	—	500,0	9211,8	4 (Höcker)	—	506 100	435 524	
a)	Geschäfts-haus	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
b)	Gefängnis	—	—	—	—	904,3	441,7	—	2,6	E=3,3 I=3,3 II=3,5	—	750,0	12041,0	118 (Gefängnis, 87 Min. nur u. 22 Wächter)	—	—	—	
c)	Wirthschaftsgeb.	—	—	—	—	122,6	—	8,20	—	—	1. M. 2,00	—	1009,0	—	—	—	—	
d)	Arbeits-schuppen	—	—	—	—	244,0	—	5,56	—	—	1. M. 5,00	—	1354,2	—	—	—	—	
e)	Gefängnis-hofmauer	—	—	—	—	335,8	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
f)	Nebenan-lagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
11	desgl. in Pr. Stargard	Danzig	90 93	entw. v. Mebus, ausgef. v. Mertius (Pr. Stargard)		634,2	634,2	—	3,0	E=4,3 (3,5) II=4,0	0,8	—	—	—	—	—	—	
a)	Geschäfts-haus	—	—	—	—	1013,4	1013,4	16,60	3,3	E=3,3 (3,5) II=3,2	1,96 (2,36)	70,0	16091,7	152 (Gefängnis, 321 Min. u. 22 Wächter)	—	—	—	
b)	Gefängnis	—	—	—	—	1013,4	1013,4	16,60	3,3	E=3,3 (3,5) II=3,2	1,96 (2,36)	70,0	16091,7	152 (Gefängnis, 321 Min. u. 22 Wächter)	—	—	—	
c)	Nebenan-lagen	—	—	—	—	1020,2	1020,2	16,60	3,3	E=3,3 (3,5) II=3,2	1,96 (2,36)	70,0	16091,7	152 (Gefängnis, 321 Min. u. 22 Wächter)	—	—	—	
12	desgl. in Crefeld	Düsseldorf	91 93	(Stützen entw. im M. d. ö. A. u. sonst Ewerding (Friseneldorf))		1020,2	1020,2	18,0	3,3	E=4,3 I=4,3 (3,5)	0,4	1000,0	19527,1	10 (Höcker)	—	613 000	566 053	
a)	Geschäfts-haus f. das Amtsgericht, d. Straf-kammer u. d. Kammer für Handelsachen	—	—	—	—	1020,2	1020,2	18,0	3,3	E=4,3 I=4,3 (3,5)	0,4	1000,0	19527,1	10 (Höcker)	—	—	—	

14					15							16						17
Kosten der einzelnen Bauheften usw. (einschl. der in Sp. 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der							Baustoffe und Herstellungsart der						Bemerkungen
nach dem An- schlage	nach der Ausführung				Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Gasleitung		Wasser- leitung		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Haupt- treppen	
	im ganzen	für 1 qm	ebm	Not- ein- heit		im ganzen	für 100 ebm	im gan- zen	für 1 Flam- me	im gan- zen	für 1 Hahn							
M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M	M							
—	—	—	—	—	18740 (8,5 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Flur, Case, Grundb. u. Treppen- haus, Gewölbe, sonst freitragend	Granit, Blauptr. auf Gew., Neben- treppen freitragend	—
119 420 4 700 (innere Einrichtung)	113 597 5 230	242,7	20,0	—	14286	2648 Kachelöfen	151,8	396	15,2	540	90,0	Granit- bruch- steine	Ziegel	Putzbau, Archit.- Tb. Sandstein	deutsch, Schiefer a. Schal- lung	—	—	Deutsche Renaissance. Fußboden der Flure Thon- fliesen; im D. Gipsstrich.
57 000 3 500 (Lager- u. Bildend- Gegenstände)	51 852 3 532	172,4	17,4	1620,4	4454	3902 ess. Regulir- Füllfen u. Luftzufuhr.	457,8	—	—	631	78,0	—	—	Putzbau, Gesimse, Ecken u. Einfluss. Ziegel	—	Gewölbe	Granit freitragend	Fußboden der Flure As- phalt; im D. Gipsstrich. 17 Gef. in Einzel-, 15 „ in gem. Haft.
39 380 1 200	35 008 1 035	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	40466 (9,2 %)	2750 Kachel- u. ess. Ofen	80,7	—	—	1014	202,7	Kalk- bruch- steine	Ziegel	Putzbau, Archit.- Tb. Sandstein	Ziegel- kroen- dach	—	—	—
173 000 12 000 (innere Einrichtung)	148 672 9 794	284,1	16,1	—	23967	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	K. Flur, Treppen- haus, Grundb. n. Kalt- Ausgew., sonst Balkend.	Granit auf Gew., Neben- treppen freitragend	Fußboden der Flure Thon- fliesen.
212 000 16 600 (innere Einrichtung)	185 605 17 991	206,2	15,4	1572,5	16499	18982 Warmw.-Heiz- 3188 115,3 Luftheizung 1143 110,8 Kachel- u. ess. Ofen	936,5	—	—	4304	286,0	—	—	Ziegel- rohbau, Haupt- ges. Sandstein	—	Betsch- schräge Holzdecke, Wohn- Zwi- schen- treppen Eisen	Granit freitragend	Panoptische Anlage. 43 Gef. in Einzel-, 52 „ in gem. Haft, 23 Schlafstellen. Fußboden der Flure und der Zellen im E. Asphalt, sonst Dielung.
14 700	12 082	98,3	12,0	—	—	557 ess. Ofen f. d. Trockenboden 60 85,2 ess. Ofen	183,8	—	—	—	—	—	—	Ziegel- rohbau	Holz- cement	Gewölbe	—	Fußboden d. Waschküchen Thonplatten, sonst As- phalt.
9 500	9 959	40,8	7,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	Fußboden der Leichenk. u. des Abtritts Asphalt, sonst Plaster.
68 300	17 743	52,8 (f. 1 m)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
	33 678	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	31500 (6,8 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
151 000 8 400 (innere Einrichtung)	146 504 8 035	231,0	13,5	—	15750	6154 Kachelöfen	149,3	—	—	2241	320,4	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau u. Ver- bleid- steinen	Fliesen auf Schal- bau Holz- cement	Case u. Hbl. gewölbt, sonst Balkend.	Granit zwischen Wangen- mauern	Fußboden der Flure Thon- fliesen.
240 000 7 300 (innere Einrichtung)	223 238 8 353	220,3	13,9	1668,7	15750	11900 Warmw.-Heiz- 5100 115,3 Luftheizung 2760 244,0 Kachelöfen	932,8	—	—	4927	246,4	—	—	Ziegel- rohbau	Holz- cement	Wohn- Erped. u. Säle Balkend, sonst Gewölbe	Granit freitragend, Zwi- schen- treppen Eisen	Panoptische Anlage. 42 Gef. in Einzel-, 14 „ in gem. Haft, 96 Schlafstellen. Fußboden der Flure As- phalt.
74 300	76 257	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
—	—	—	—	—	43308 (7,3 %)	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
387 500	333 893	324,8	17,1	—	28313	25000 Niederdruck- Dampfheiz.	258,0	953	9,3	948	37,9	Ziegel	Ziegel	Archit.- Tb. Sandst. Fliesen geputzt	deutsch, Schiefer a. Schal- lung	K. u. E. Eisen- gewölbt, sonst Balken- decken	Deutsche Renaissance. Fußboden der Flure Ter- razzo, im D. Gipsstrich. Eisener Dachverband.	


1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regie- rungs- Bezirk	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam- ente bis z. d. O.-K. d. Haupt- geschoßes	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. ausge- baute Dach- geschöb., Mauzarge- decke, Giebel, Thürme- chen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7, 8 u. 10)	Anzahl und Be- zeichnung der Nutz- einheiten	Gesamtkosten der Baueinlagen (Spalte 14) nach	
						im Erd- ge- schöb.	davon unter- kellert		a. des Kell- ers	b. des Erd- geschos- ses usw.	c. des Drem- pels				dem An- schlage	der Aus- füh- rung
						qm	qm	m	m	m	m	cbm	cbm		„	„
12	Amtsgericht nebst Gefäng- nis in Crefeld (Fortsetzung) b) Gefängnis	Düssel- dorf —	90 93 — 91 93	Skizzen entw. im M. d. ö. A., sonst Ewerding (Düsseldorfer)	 im K: 5 z., 2 stz., ba, k, wk, r, wm, E = 14 z., op. an, sz, gw, st, vh. — I = 14 z., 10 stz, kr, sz, 2 sz. II: siehe d. Abbildung.	614,4 210,8 202,6	614,4 210,8 202,6	— 14,88 15,90	3,83 (3,42)	E = 3,33 I = 3,28 II = 4,22 (3,3)	(0,92)	220,0	9083,0	80 (Gefängnis, 61 Mann- st. u. 16 Wär- ter)	—	—
n) Neben- anlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Die zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Bezeichnungen dienenden																
XIII. Gefängnisse																
a) Gefäng-																
1	Amtsgerichts- Gefängnis in Waldbrül	Köln	91 92	Eschweiler (Siegburg)	 I = gw. — II = 4 z. sz.	105,9	105,9	12,98	2,8	E = 3,3 I = 3,3 II = 3,3	—	—	1374,6	13 (Gefängnis, 9 Mann- st. u. 4 Wär- ter)	26 550	25 226
b) Arbeitsbaracken																
2	Arbeits- baracke f. d. Ov.-Gef. in Beuthen O.S.	Oppeln	93 93	Blau (Beuthen O.S.)	E = 2 aa, v, vr, ab.	377,3	—	4,67	—	3,5	—	—	1762,0	—	21 500	15 701
3	desgl. f. d. Straf.-Gef. in Pläntzen	Berlin	93 93	Spitta (Berlin)	E = aa.	1250,8	—	6,12	—	3,32	—	—	7653,7	—	53 000	45 460
4	Arbeitshaus d. Strafanst., an d. Fulda in Cassel	Cassel	92 93	entw. v. Luckomski, ausgef. v. Lucas (Cassel)	 I = th. — I = aa, ab.	290,8 264,4 6,21	284,4 — —	6,35 6,75	(3,34)	E = 4,04 I = 3,77	—	—	2416,7	—	32 000	22 925
5	Directorwohn- haus b. d. Cen- tralgef. in Cottbus	Frank- furt a.O.	92 93	Beutler (Cottbus)	 im D: 2 st.	243,2 106,4 130,6 4,2	108,4 108,4 — —	8,97 7,2 5,7	2,5	3,5	1,4	150,0	1976,0	—	15 000	16 682
6	Aufseher- wohn- b. d. Strafanst. in Ziegenhain	Cassel	92 93	Janert (Kirschhain)	 im D: 2 ka.	151,3 94,2 57,1	94,2 — —	6,27 6,3	2,5	3,2	0,5	90,0	963,5	2 (Wär- ter)	14 000	11 921
c) Beamten-																
7	Erweit.-Bau- ten d. Arrest- haus in Elberfeld	Düssel- dorf —	92 93 — 92 93	Bormann u. Thielen (Elberfeld)	 I, II, III = E.	—	—	—	—	E = 3,3 I = 3,3 II = 3,3 III = 3,3	—	—	—	—	24 2600	199 335
a) Aufseher- wohnhaus	—	—	—	—	—	432,2	432,2	16,80	2,8	—	0,5	—	7187,5	16 (Wär- ter)	—	—
b) Kuchküche	—	—	92 92	—	 I = ga. — 2 = k5.	199,5	199,5	8,88	3,3	5,1	—	—	1701,7	—	—	—
c) Verwalt.- Gebäude	—	—	92 93	—	 I = erw. — II = iw.	274,8 268,5 6,3	274,8 268,5 6,3	— 14,68 6,36	2,8	E = 3,6 I = 3,6 II = 3,6	0,5	—	3981,5	—	—	—

14					15						16						17	
Kosten der einzelnen Bauteile usw. (einschl. der in Sp. 15 aufgeführten Kosten)					Kosten der						Baustoffe und Herstellungsort der						Bemerkungen	
nach dem Anschlag	nach der Ausführung				Bauleitung	Heizungsanlage		Gasleitung		Wasserleitung		Grundmauern	Mauern	Ansichten	Dächer	Decken		Haupttreppen
	im ganzen	qm	cbm	Nutzeinheit		im ganzen	für 100 cbm	im ganzen	für 1 Flammme	im ganzen	für 1 Hahn							
160 000 19 500 (innere Einrichtung)	150 000 18 500	244,2	16,8	1875,0	15 045	21 850	490,0	527	8,4	1350	67,5	Ziegel	Ziegel	Gemüse u. Sobolankesandst. Einfass. Verblendet, Flächen gepulvert	deutscher Schiefer auf Schal.	Wohn- u. Südhallendecken, Zwischenschicht, Gewölbe	Basaltlava freitragend, 16 Schichten, Fußboden d. Zellen u. Flure Asphalt, im D. Gipsstrich.	
66 000	63 610	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	27 200 f. Umwehrungen, 13 612 f. Plasterungen, 1596 f. Einbelegung, 1907 f. Gas- u. Wasserleit. auf d. Geh., 2444 f. Entwässerung usw.		
und Strafanstalten.)* Abkürzungen sind oben bei Tabelle XII „Gefängnis- und Strafanstalten“ mitgeteilt worden.																		
22 500 670 (innere Einrichtung)	20 262 655 (innere Einrichtung)	191,8	14,7	1558,4	—	632	175,5	—	—	—	—	Bruchsteine	Ziegel	Ziegelrobbau, Gemüse Sandst.	deutscher Schiefer auf Schal.	K. u. Treppenhause gewölbt, sonst Balkend.	Haustein	10 Gef. in gemeinsamer, 3 in Einzelhaft. Nebenanlagen: 445 f. d. Abtritt, 2645 f. d. Umwehrungsmauer, 1221 f. Plasterung.
und Arbeitshäuser.																		
20 000 1 100 (Schornstein)	17 296 1 049 (Schornstein)	45,9	9,8	—	1199 (6,4 %)	808	71,9	250	13,2	—	—	Kalkbruchsteine	—	Ziegelrobbau	Holz-cement	Dachsparren verschalt	—	Fußboden Asphalt. Ein Teil der Umfassungswände wird durch die Gefängnismauer gebildet.
49 400 2 100 (Abtritt)	42 970 1 761 (Abtritt)	34,4	5,6	—	944 (2,1 %)	1181	24,5	324	—	70	—	Ziegel auf Beton	—	—	—	nicht. Dachverband	—	28 Seitenwände werden durch die vorhandene Gefängnismauer gebildet. Tiefe Gründung: Pfeiler mit Bögen.
32 000	22 925	78,9	9,5	—	2425 (10,8 %)	—	—	—	—	746	—	—	—	—	—	E. gew. 1 verschalt. Sparren	Sandstein freitragend	K. und 2 Seitenwände sind alt und daher in Spalte 11 nicht berücksichtigt. Die Arbeiten sind durch tief. zu niedr. Sätzen ausgef.
Wohnhäuser.																		
15 000	16 682	68,6	8,4	—	—	678	107,8	—	—	—	—	Feldsteine und Ziegel	—	—	Falz-ziegel	K. gew., sonst Balkendecken	Holz	Arbeiten wie vor.
114 400 1 500 (Füllstein)	9 612 1 320 (Füllstein)	63,6	9,8	—	—	250	99,4	—	—	—	—	Sandbruchsteine	—	—	—	—	—	Wie vor.
sonstiger Art.																		
126 000 2 800 (Nebenabteilung)	97 728 3 770 (Nebenabteilung)	220,1	13,6	—	15 578 (7,5 %)	1257	65,0	279	15,5	326	20,4	Bruchsteine und Ziegel	Ziegel	Putzbau, Ecken Ziegel, Gemüse Werkst.	deutscher Schiefer auf Schal.	K. u. Treppenhause gewölbt, sonst Balkend.	Basaltlava freitragend	(An die städt. Entwässerungsanlage angeschlossen. Fußboden der Flure Asphalt; im D. Gipsstrich.
19 400 600 (innere Einrichtung)	17 596 497 (innere Einrichtung)	88,7	10,2	—	—	127	32,7	171	9,0	369	73,5	—	—	Ziegelrobbau	—	K. gew. im E. bildet das Dach die Decke	—	Fußboden meist Asphaltstrich. Sheldach.
75 000 17 800 (Nebenabteilung)	58 115 20 680 (Nebenabteilung)	211,8	14,6	—	6570	678	60,1	383	20,2	445	44,6	—	—	Putzbau wie bei a	—	K. Treppenhause, Flure, Casse u. Abtritt, gew. sonst Balkend.	Eichenholz, wie vor	2 Dienstwohnungen. Im D. Gipsstrich. Nebenanlagen: 10 238 f. Umwehrungen, 10 742 f. Plasterung usw.

*) Gefängnisse und dazu gehörige Gebäude siehe noch in Tabelle XII unter Nr. 8b, 9b, 10b, 10c, 10d, 11b und 12b.

13			14			15						16					17
Kosten d. Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)			Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der						Kosten der					Bemerkungen
im ganzen	für 1		Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Stall- ge- bäude	Neben- gebäude	Abtritt	Einob- nung, Pfla- sterung usw.	Um- weh- run- gen	Brun- nen	
	qm	ebn		im ganzen	für 100 ebn												
.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	.A	
amtsgebäude. <i>f</i> = Flur, <i>g</i> = Geschoß, <i>k</i> = Küche, <i>lg</i> = Lagerraum, <i>s</i> = Speisekammer, <i>r</i> = Vorraum, <i>st</i> = Stube, <i>ka</i> = Kammer, <i>or</i> = Oberrevisor, <i>st</i> = Stube, <i>st</i> = Wohnz., <i>kr</i> = Keller, <i>rt</i> = Zimmer eines Rathes, <i>stl</i> = Stall, <i>xy</i> = Wiegerraum.																	
11 439	80,1	14,4	—	380	171,4	Kachelöfen	Ziegel	Ziegel- rohbau	Ziegel- kronen- dach	K. gew., sonst Balken- decken	2908	224	471	509	514 (6,5 m)	2 Dienstwohnungen.	
15 091 (496 (baust. Grund.))	131,4	17,7	—	1771 (3,8%)	389	83,0	Ziegel	—	—	Pflaster auf Lattung	5981 337 (Küchen- Grund.)	1259	1605	538	1636 (Cistern)	Künstl. Gründung: Sandschüttung. 4 Dienstwohnungen.	
21 600	123,3	14,1	—	720 (3,1%)	910	183,5	Feld- steine	—	—	Pflaster auf Schalung	2000	—	—	—	—	3 Dienstwohnungen.	
25 726	72,2	9,9	—	100 (0,4%)	469	83,0	Ziegel	—	Putzbau, Ecken und Ein- fassungen Ziegel	Pflaster auf Lattung	—	—	—	1049	—	Das Keller-(Untergeschoß) liegt wegen Hochwassergefahr voll- ständig über Holzeleiche. 4 Dienstwohnungen.	
13 944 (5 272 (Baust. d. alt. Th.))	97,3	5,9	—	566	100,6	Kachelöfen	—	—	Putzbau	Ziegel- kronen- dach	1244 (Lohn)	—	1356	—	—	Tiefe Gründung (Pfeiler mit Bögen) in Spalte 11 berücksichtigt. 1 Dienstwohnung.	
gebäude. 17 850 (5 600 (baust. Grund.))	25,0	4,8	—	735 (2,8%)	—	—	—	—	Ziegel- rohbau	Holz- cement	—	—	1650	—	—	Künstl. Gründung: Sandschüttung und Betonkern. Fußboden Beton.	
Gebiete der Wasserbauverwaltung. *) <i>f</i> = Flur, <i>k</i> = Küche, <i>lg</i> = Lagerraum, <i>s</i> = Speisekammer, <i>stl</i> = Tischlerei, <i>ka</i> = Kammer, <i>or</i> = Oberrevisor, <i>st</i> = Stube, <i>st</i> = Wohnz., <i>kr</i> = Keller, <i>rt</i> = Zimmer eines Rathes, <i>st</i> = Stube, <i>xy</i> = Werkstatt.																	
häuser. sige Bauten.																	
10 993	109,9	16,0	—	156	114,4	Kachelöfen	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Holz- cement	—	—	—	—	—	1 Dienstwohnung.	
14 050	134,1	20,4	—	466	186,0	Kachelöfen	—	—	—	Pflaster auf Schal.	4700	—	—	—	—	Wie vor.	
14 050	134,1	20,4	—	389	176,7	Kachelöfen	—	—	—	—	4700	—	—	—	—	—	
14 296	106,8	14,6	—	427 (3,0%)	190	154,2	Kachelöfen	—	—	Holz- cement	—	—	—	—	—	—	
14 836	79,8	12,3	—	536 (2,8%)	360	138,6	Kachelöfen	—	—	—	4400	—	377	1640	247 (3,3 m)	2 Dienstwohnungen.	
sige Bauten. 20 051	117,7	10,1	—	1284 (3,3%)	565	63,4	Ziegel	—	Putzbau	deutsch. Schiefer auf Schalung	4800	—	1484	476	—	Wohnungen für: 1 Cassenassistenten und 3 Brückenaufseher.	
gebäude. 12 500 (4 000 (baust. Grund.))	50,3	7,4	—	255	51,8	Kachel- u. ein. Reg.-Füllöfen	—	—	Ziegel- rohbau	Doppel- pappdach	—	—	—	—	—	Künstliche Gründung: Senkkästen.	
9 920 (5 056 (baust. Grund.))	30,1	5,8	—	60	215	24,3	Bruch- steine und Ziegel	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fachwerk gefügt, D. Bretter- belaid.	Balken- decken	—	—	—	—	—	—	
10 484	32,8	6,6	—	260	50,6	ess. Ofen	Beton	—	Ziegel- fachwerk gefügt	—	—	—	—	—	—	—	

*) Der Raumersparnis wegen folgt Tabelle XVIII hier unmittelbar auf Tabelle XIV.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Begründer- Bezirk	Zeit der Aus- füh- rung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam- ents bis zu d. O.-K. d. Haupt- gesamtes m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- leitete Dach- geschoß, Mansar- denacher, Giebel, Thürme u. w. elm	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7, a u. 10) elm	Gesamtkosten der Baunanlage nach	
						im Erd- gesch. qm	davon unter- kellert qm		a. des Kol- lers m	b. des Erd- gescho- ses u. w. m	c. des Dach- pels m			dem An- schlage	der Aus- füh- rung (Spalte 13 a. 16)
														„	„
Zur Bezeichnung der einzelnen Räume in den Grundrissen und Beischriften dienen nachstehende Abkürzungen. Es bedeutet: bk = Backofen, f = Flur, fk = Futterkammer,															
XV. Forst- A. Oberförstereien															
1	Oberförsterei Waldau (Anbau)	Cassel	92 93	Schuchardt (Cassel)	E = 4 st, f, — im D: st, ka.  im K: g, wk, bk, nk, E: siehe die Abbildung, im D: 3 st, 5 ka.	148,5	148,5	7,47	2,8	3,57	1,4	100,0	1210,0	16 600	14 323
2	Junkerhof	Marlenwerder	92 93	Koppen (Schwett)	im K: g, wk, bk, nk, E: siehe die Abbildung, im D: 3 st, 5 ka.	194,5	194,5	7,15	2,52	3,6	1,0	400,0	1801,0	22 000	19 000
3	Gersfeld	Cassel	92 93	Scheele (Fulda)	im wesentlichen wie vor.	213,5	213,5	7,8	3,1	3,8	0,8	300,0	1924,0	34 100	29 402
4	Dippmanns- dorf	Potsdam	92 93	Kochler (Brandenburg)	deogl.	253,5	253,5	7,47	3,0	3,8	0,8	300,0	2192,0	25 116	24 391
Grundriss für Nr. 5 bis 37.															
B. Förste- a) Anlagen mit getrenntem Wohn- und Wirth-															
5	Försterei Hochfelthaus	Königsberg	92 93	Schultz (Wehlau)	im K: wk, bk, r, E: siehe die Abbild., — im D: st, 2 ka, rk.	123,5	123,5	5,67	2,5	3,1	—	100,0	800,2	17 600	14 600
6	Kronau	„	92 93	Cartellieri (Altenstein)	im K: wk, bk, r, E: siehe die Abbild., — im D: st, 2 ka, rk.	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	14 600	12 223
7	Schwarzort	„	92 93	Waser u. Rauch (Mentel)	wie vor.	123,5	123,5	6,56	2,66	3,33	0,9	100,0	959,5	14 500	14 343
8	Bagdohnen	Gumbinnen	92 93	Schneider (Pillkalten)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	12 700	11 254
9	Laucke- Höbken	„	92 93	„	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	21 975	22 547
10	Philippi	Danzig	92 93	Schreiber (Berent)	„	123,5	123,5	5,62	2,45	3,1	—	100,0	794,1	21 180	19 626
11	Glinsee	„	92 93	Jende u. Schulteis (Carlshaus)	„	123,5	123,5	5,63	2,46	3,1	—	100,0	795,3	22 080	19 849
12	Steinsee	„	92 93	„	„	123,5	123,5	5,63	2,46	3,1	—	100,0	795,3	23 300	22 217
13	Klein- Montau	„	92 93	Dittmar (Marienburg)	„	123,5	123,5	5,63	2,46	3,1	—	100,0	795,3	17 300	18 130
14	Dünenaufseher- Gehöft bei Neukrug a. d. frsch. Nehr.	„	92 93	Naumann u. Geick (König)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	14 600	12 910
15	Försterei Erlengrund	Marlenwerder	92 93	Bucher u. Schäde (Neumark)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	20 350	17 283
16	Hausfelder- brück	„	92 93	Collmann v. Schatthaus (Schlochau)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	11 200	10 605
17	Zootzen	Potsdam	92 93	Vrentzel (Templin)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	19 205	17 009
18	Krummeluch	„	92 93	Dameier (Breslau)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	12 000	11 447
19	Marwitz	Frankfurt a. O.	92 93	Petersen (Landsberg a. W.)	„	123,5	123,5	5,62	2,45	3,1	—	100,0	794,1	10 800	9 002
20	Ziegelei	Posen	92 93	Engelmeier (Birnbaum)	„	124,5	124,5	5,62	2,45	3,1	—	100,0	799,7	11 700	10 068
21	Rehhorst	Bromberg	92 93	Heinrich (Mogilino)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	12 000	9 959
22	Ostrau	„	92 93	„	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	11 000	10 990
23	Jesultsee	„	93 93	Muttray (Bromberg)	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	12 000	11 330
24	Kaltwasser	„	93 93	„	„	123,5	123,5	5,7	2,53	3,1	—	100,0	804,0	12 200	11 350

13			14			15					16					17
Kosten des Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)			Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Bemerkungen
im ganzen	für 1		Bau-leitung	Hilfsan-lagen		Grund-mauern	Mauern	An-sichten	Dächer	Decken	Stall-gebäude	Scheu-ne	Ein-oberung, Plaste-rung usw.	Um-wehrungen	Brän-nen	
qm	qm	cbm		im ganzen	für 100 cbm											
hausbauten.				g = Giebelstube, k = Küche, ka = Kammer,	ks = Kuhstall, ml = Milkstall, r = Rollkammer,	rk = Rinderkammer, s = Speisekammer, st = Stube, te = Tonne, uck = Waschküche,										
(eingeschossig).																
12 728	85,7	10,8		155 (1,2 %)	410 — Kachel- u. eis. Ofen	Sand-bruchsteine	Ziegel	Ziegelroh-bau, Geme-sine Sandstein	Falz-ziegel	K. gew., sonst Balken-decken	—	—	1595	—	—	1595 f. Umbau d. Scheune, Um- und Neupflasterung, Ausbesserung und Erneuerung der Umwehrungen.
19 000	97,5	10,5		855 *)	132,5	Feldsteine	—	Ziegelroh-bau	Pfannen auf Schal.	—	—	—	—	—	—	—
21 208	99,2	11,0		868	114,9	Sand-bruchsteine	—	Putz-bau, Ecken u. Einfass. Ziegel	Falz-ziegel	—	6145	—	2049	—	—	—
24 391	96,3	11,1		1092	—	Feldsteine	—	Ziegelroh-bau	Schiefer auf Schalung	—	—	—	—	—	—	5 alte Oefen sind wieder verwendet.
reien.																
schaftsgebäude (Wohngebäude eingeschossig).																
9 743	78,9	12,2	—	450	191,5	—	—	—	Pfannen auf Schalung	—	4857	—	—	—	—	Normalentwurf.
8 785	71,1	10,9	—	470	200,0	—	—	—	—	—	—	3438	—	—	—	—
14 343	116,1	14,9	—	375	211,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
11 134	90,2	13,6	—	326	139,0	—	—	—	—	—	—	—	150	—	—	—
12 188	98,7	15,2	—	377	160,5	—	—	—	—	—	5329 (Abw.)	2840	1405	—	375	—
9 757	79,0	12,3	—	300	148,6	—	—	—	—	—	5432 (Abw.)	3140	118	324	566	—
9 772	79,1	12,3	—	410	174,9	—	—	—	—	—	5145 (Abw.)	2725	958	367	542	—
10 921	88,4	13,7	—	410	174,9	—	—	—	—	—	5646 (Abw.)	3358	1178	345	411	—
11 117 778 (Abw.)	90,0	14,0	—	360	153,6	—	—	—	—	—	5235 (Abw.)	—	—	—	—	Künstliche Gründung; Sand-schüttung.
12 400	100,4	15,4	—	505	215,4	—	—	—	—	—	180 (Abw.)	—	—	330	—	—
9 257	75,0	11,5	—	400	170,6	—	—	—	—	—	4491 (Abw.)	2455	93	222	552	—
10 665	85,9	13,3	—	335	151,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
9 590	77,7	11,9	—	325	138,6	—	—	—	Falzriegel	—	5640 (Abw.)	308	375	600	496	—
11 447	92,7	14,2	—	397	169,3	Kalk-bruchst. Feldsteine	—	—	Ziegelkronen-dach	—	—	—	—	—	—	—
9 002	72,9	11,8	—	300	128,7	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
10 068	80,9	12,6	—	390	166,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
9 959	80,6	12,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
10 990	89,0	13,7	—	400	170,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
11 330	91,7	14,1	—	510	217,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
11 350	91,8	14,1	—	510	217,5	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.






1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12				
Nr.	Bestimmung und Ort des Hauses	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß meist Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Gebä. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgesimmes m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgesetzten Gebäudetheile, Thürrahmen usw. cbm	Gesamteinhalt des Gebäudes nach 7, 8 u. 10 cbm	Gesamtkosten der Baubau nach	
						im Erdgeschoß qm	davon unterkellert qm		a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses m	c. des Dampels m			dem Anschlage	der Ausführung nach 12 u. 13
25	Försterei Bärenberg	Bromberg	03 03	Küntzel (Inowrazdau)	Grundriß wie bei Nr. 5.	123,5	123,5	5,8	2,30	3,2	—	100,0	816,3	12 000	12 251
26	Pansau	Magdeburg	02 03	Meißner (Salzwedel)	wie vor.	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	23 520	19 562
27	Heinrichswalde	Merseburg	03 03	Bühner (Wittenberg)	"	123,5	123,5	6,7	2,30	3,1	1,0	64,0	891,3	10 300	9 018
28	Erlau	Erfurt	02 03	Barla (Scheunungen)	"	123,5	123,5	5,8	2,6	3,1	—	100,0	816,3	16 470	14 137
29	Lohde	Hannover	02 03	Hensel (Hannover)	"	125,8	125,8	5,7	2,30	3,1	—	100,0	817,1	12 750	10 841
30	Brüggefeld	Hildesheim	03 03	Koppen u. Kleinert (Einbeck)	"	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	21 276	20 409
31	Calberlah	Lüneburg	02 03	Röbelen (Gifhorn)	"	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	21 000	19 919
32	Alt-Hatten-dorf	Cassel	02 03	v. d. Bercken (Homburg)	"	123,5	123,5	5,87	2,6	3,1	—	100,0	800,2	17 100	16 210
33	Bieber	"	02 03	Bornmüller (Gelnhausen)	"	123,5	123,5	5,75	2,30	3,1	—	100,0	807,7	15 400	13 805
34	Ellerspring	Coblenz	02 03	Möller (Kreuznach)	"	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	21 050	23 553
35	Marienbaum	Düsseldorf	01 03	Rathoff (Geldern)	"	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	15 800	14 006
36	Nergena 1	"	01 03	"	"	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	16 550	16 453
37	Oberpleis	Köln	02 03	Eichweiler (Siegburg)	"	123,5	123,5	5,7	2,30	3,1	—	100,0	804,0	20 700	20 450
38	Wendebiese	Magdeburg	02 03	Reitich (Magdeburg)	im wesentlichen wie vor. Grundriß für Nr. 39 bis 44.	103,4	103,4	5,87	2,5	3,1	—	84,0	670,3	14 900	12 164
39	Försterei Bracht-Nord	Cassel	02 03	vom Dahl (Marburg)		171,8	83,6	9,32	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	1322,7	18 144	16 132
	Das Wohnhaus allein	—	—	—	1 — er, — 1 — 2st. k. f.	83,6	83,6	9,32	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	850,3	—	—
40	Netru	Cassel	02 03	Büchling (Eschwege)	wie vor.	171,8	83,6	9,36	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	1325,8	17 100	17 198
	Das Wohnhaus allein	—	—	—	—	83,6	83,6	9,36	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	853,4	—	—
41	Neustadt	Cassel	02 03	Janert (Kirchhain)	"	171,8	83,6	9,35	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	1325,8	16 900	17 204
	Das Wohnhaus allein	—	—	—	—	83,6	83,6	9,35	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	853,4	—	—
42	Elterhagen	Cassel	02 03	Schubard (Cassel)	"	171,8	83,6	9,36	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	1325,8	18 440	18 018
	Das Wohnhaus allein	—	—	—	—	83,6	83,6	9,36	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	853,4	—	—
43	Obergrenze-bach-Kornberg	Cassel	02 03	Janert (Kirchhain)	"	171,8	83,6	9,35	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	1378,2	17 750	17 532
	Das Wohnhaus allein	—	—	—	—	83,6	83,6	9,36	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	853,4	—	—
44	Schwarzenborn	Cassel	02 03	vom Dahl (Marburg)	"	171,8	83,6	9,32	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	1360,7	18 400	16 636
	Das Wohnhaus allein	—	—	—	—	83,6	83,6	9,32	2,5	(E=3,1 (1=3,1) (E=3,1 (1=3,1)	0,75 (1,4) (1,4) (1,4)	55,0	850,3	—	—

13			14			15					16					17
Kosten des Hauptgebüdes (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)			Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Bemerkungen
			Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude		Nebenanlagen			
im ganzen	für 1 qm	etm		im ganzen	für 100 etm						Stall- ge- bäude	Scheu- ne	Eneb- ung, Pflaster- ung usw.	Um- web- ungen	Brun- nen	
„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	
12 251	90,2	15,0	—	500)	286,2	Feld- steine	Ziegel	Ziegelroh- lau	Ziegel- kronen- dach	K. gew., sonst Balkend.	—	—	—	—	—	
10 102	81,8	12,8	—	400	170,6	„	„	„	Pflannen	„	4794 291 (Altrath)	2792	332	691	560	
9 018	73,0	10,1	—	400	170,6	Granit- bruchst.	„	„	Falzziegel	„	—	—	—	—	—	
10 152	82,2	12,4	—	500	212,2	Bruch- steine	„	„	„	„	3327	—	—	658	—	
10 841	86,2	13,3	—	605	283,6	Ziegel	„	„	„	„	—	—	—	—	—	
10 877	88,2	13,5	—	277 Kachel- u. eis. Ofen	118,1	Bruch- steine	„	„	„	„	4575	3206	525	739	567	
10 226	82,8	12,7	—	440	182,1	„	„	„	„	„	4886 312 (Altrath)	3073	591	581	250	
10 277	83,2	12,8	—	338 Kachel- u. eis. Ofen	145,1	Sand- bruch- steine	„	„	Falzziegel	„	4582 303 (Hochbrennen)	—	624	301	153	
9 777	79,2	12,1	—	272 Kachel- u. eis. Ofen	116,7	„	„	„	„	„	3035	—	—	993	—	
14 021	113,8	17,1	—	228 eis. Ofen	97,0	Bruch- steine	„	„	Schiefer auf Schal.	„	6866	—	2013	—	653	
8 654	70,1	10,8	—	225 eis. Ofen	95,3	Ziegel	„	„	Pflannen	„	3722 217 (Altrath)	—	438	600	375	
9 714	78,1	12,1	—	215 eis. Ofen	91,0	„	„	„	„	„	4283 215 (Altrath)	—	388	557	1160	
11 846	95,8	14,2	—	200 eis. Ofen	84,0	Basalt- bruch- steine	„	„	Falzziegel	„	6167	—	1591	—	855	
8 260	80,3	12,4	—	430	248,1	Feldst.	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	2486 240 (Altrath)	—	875	264	—	
Wirtschaftsgebäude (Wohngebäude zweigeschossig).																
14 230	82,8	10,8	—	311 Kachel- u. eis. Regul- Fallöfen	144,2	Bruch- steine	„	„	Falzziegel	„	244 (Hoch- brenn)	605 (Dach- brenn)	371	279	403 (Wasser- leitung)	
9 008	119,1	11,7	—	206 Kachel- u. eis. Ofen	95,0	Sand- bruch- steine	„	„	„	„	230 (Hoch- brenn)	607 (Dach- brenn)	2042	454	619	
13 246	77,1	10,0	—	252 Kachel- u. eis. Ofen	116,2	„	„	„	„	„	277 (Hoch- brenn)	605 (Dach- brenn)	792	496	1014	
9 704	116,1	11,4	—	242 Kachel- u. eis. Ofen	111,6	„	„	„	„	„	—	616 (Dach- brenn)	2768	314	203	
14 147	82,8	10,7	—	191 Kachel- u. eis. Ofen	88,1	„	„	„	„	„	310 (Hoch- brenn)	603 (Dach- brenn)	1092	280	255	
14 893	86,7	10,8	—	191 Kachel- u. eis. Ofen	88,1	„	„	„	„	„	310 (Hoch- brenn)	603 (Dach- brenn)	1092	280	255	
10 110	120,9	11,8	—	311 Kachel- u. eis. Ofen	143,5	Bruch- steine	„	„	„	„	244 (Hoch- brenn)	605 (Dach- brenn)	417	300	522	
14 539	84,6	10,5	—	311 Kachel- u. eis. Ofen	143,5	Bruch- steine	„	„	„	„	244 (Hoch- brenn)	605 (Dach- brenn)	417	300	522	
9 876	118,1	11,6	—	311 Kachel- u. eis. Ofen	143,5	Bruch- steine	„	„	„	„	244 (Hoch- brenn)	605 (Dach- brenn)	417	300	522	

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

13			14			15					16					17	18
Kosten d. Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)			Kosten der			Baustoffe und Herstellungspart der					Kosten der					Werth der Führen (in den in Spalte 12, 13 u. 16 ange- gebenen Summen enthalten)	Bemerkungen
im	für 1		Bau- lei- tung	Heizungs- anlage		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude		Nebenanlagen				
ganzen	qm	csm		im ganzen	für 100 csm						Stall- ge- läude	Aktritt	Eiseb- nung, Pla- stierung usw.	Um- weh- rungen	Brun- nen		
A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A	A
<p>schaftliche Bauten.</p> <p>wohnhäuser.</p> <p>sige Bauten.</p> <p>(Einbau d. st. Th.)</p> <p>geschossige Bauten.</p> <p>sige Bauten.</p> <p>(Einbau d. Mauer)</p> <p>wohnhäuser.</p> <p>(zweigeschossig).</p> <p>für 2 Familien.</p> <p>sige Bauten.</p> <p>sige Bauten.</p> <p>3 Familien (eingeschossig).</p> <p>4 Familien (eingeschossig).</p>																	
11 129	111,4	12,9	—	500	173,6	Feld- steine	Ziegel	Putz	Bau	Holz- cemen	K. gew., sonst Balken- decken	—	—	—	—	1181 (8,8%)	—
2 297	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
35 492	130,7	14,9	—	1765	157,4	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	4653 (12,8%)	—
9 789	105,3	11,1	—	161	107,3	Bruch- steine	—	—	—	—	—	—	420	—	—	1900 (9,0%)	Das Wohnhaus ist an die Mühle angebaut.
4 188	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
27 220	111,5	11,9	—	1410	126,2	Feld- steine	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2367 (8,7%)	—
42 506	115,1	10,8	—	2300	140,2	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	3910 (9,2%)	—
86 635	175,1	13,3	—	3654 (4,2%)	2880 119,8	Bruch- steine	—	—	—	—	—	—	—	—	—	6000 (6,9%)	—
21 533	78,6	10,1	—	270	65,4	—	—	—	—	—	—	1135	—	300	—	270	Wohnungen für den Auf- seher, 20 Arbeiter und 30 Arbeiterinnen.
28 033	87,3	10,9	—	340	41,9	—	—	—	—	—	—	2562	—	—	—	586	Wohnungen für den Auf- seher, 20 Arbeiter und 60 Arbeiterinnen.
19 132	69,6	8,9	—	415	97,3	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1218 (6,4%)	Wohnungen für den Hofver- walter, den Schafmeister und für Schäferknechte.
13 215	92,9	11,5	—	275	112,9	—	—	—	—	—	—	1304 (9,5%)	283	—	—	4472	—
10 490	54,9	12,5	—	135	73,8	Feld- steine	Ziegel, Innenw. Ziegel- fachw.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
9 226	46,1	9,4	—	280	91,1	—	Ziegel	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1m D. Lehmestrich
12 518	58,2	12,6	—	300	124,6	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	1704 (13,6%)	—

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12						
Nr.	Bestimmung und Ort des Hauses	Regierungsbezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Bauamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beischrift	Belaste Grundfläche		Gesamtheite d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam. bis zu d. O.-K. d. Hauptgesimses			Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausgetauften Dachgeschosse, Mansardendächer, Giebel, Thürschwellen usw.	Gesamteinhalt des Gebäudes (Spalte 7 u. 10)	Gesamtkosten der Baulanlage nach	
						im Erdgeschoss qm	davon unterkellert qm	a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses uzw. m	c. des Daches m	a. des Kellers m	b. des Erdgeschosses uzw. m	c. des Daches m			dem Aufschlage	der Ausführung (Spalte 12 u. 13)
14	Innshaus auf d. Domäne Schanken	Königsberg	93 93	v. Kitting (Königsberg)	Grundriss wie bei Nr. 13.	229,1	—	4,2	—	3,2	—	—	902,2	15 250	15 250		
15	Vierfamilienh. auf d. Domäne Knaulen	Gumbinnen	92 93	entw. v. Politz ausf. v. Cummerow (Goldap)	"	201,6	55,5	—	2,2	2,9	—	—	929,8	18 010	18 020		
16	desgl. Pabbein	"	93 93	Cummerow (Goldap)	"	201,6	55,5	—	2,2	2,9	—	—	929,8	15 800	15 800		
17	desgl. Seedranken	"	93 93	"	"	201,6	55,5	—	2,2	2,9	—	—	929,8	13 000	13 100		
18	desgl. auf d. Dom.-Verw. Alt-Ogroditen	"	93 93	Dannenberg (Lyck)	"	217,8	68,7	—	2,2	3,0	—	30,0	1045,9	16 433	16 433		
19	3 Innshäuser auf d. Domäne Wittenen zusammen	"	92 93	"	"	651,9	206,1	—	2,2	3,04	—	90,0	3135,3	42 900	43 900		
20	Vierfamilienh. auf d. Domäne Frankenfelde	Potsdam	93 93	Düsterhaupt (Freinswalde)	"	210,3	62,7	—	2,2	3,1	—	—	1057,0	13 250	13 224		
21	desgl. Wilkersdorf	Frankfurt a. O.	93 93	Petersen (Landsberg a. W.)	"	228,8	79,9	—	2,22	3,0	—	27,0	1139,9	12 800	12 805		
22	desgl. Borchschütz	Merseburg	93 93	entw. v. Pletsch, ausf. v. de Ball (Torgau)	"	202,2	47,8	—	2,2	3,0	—	120,0	1028,3	10 833	10 923		
23	2 desgl. auf d. Dom.-Verw. Straubhof zusammen	"	93 93	Trappe (Eisleben)	"	409,3	112,6	—	2,2	3,1	—	—	1969,0	20 200	20 200		
24	desgl. auf d. Domäne Hammer	Potsdam	92 93	Schönrock (Berlin)	"	212,4	51,0	—	2,2	3,3	2,2	—	1445,4	15 170	15 465		
25	desgl. auf d. Dom.-Verw. Labowitz	Stettin	93 93	Blankenburg (Steinemünde)		298,0	61,0	—	2,0	3,15	—	—	1187,3	16 900	16 473		
26	desgl. auf d. Domäne Podelitz	Frankfurt a. O.	93 93	v. Lukomsky (Frankfurt a. O.)		251,7	86,5	—	2,4	2,9	1,7	—	1619,3	19 067	19 531		
27	desgl. Ferchland	Magdeburg	93 93	Kluge (Genthin)		244,7	51,9	—	2,2	3,06	—	—	1141,7	14 800	13 743		
28	desgl. Springe	Hannover	92 93	Topf (Hanneln)		290,8	102,0	—	2,41	3,0	—	—	1354,9	22 200	19 836		
29	Arbeiterwohnhaus auf d. Domäne Rothenburg	Merseburg	92 93	Kilburger (Halle a. S.)		272,8	106,9	—	2,4	3,1	0,8	—	1493,9	19 160	19 160		
30	desgl. Knaulen	Gumbinnen	93 93	Cummerow (Goldap)	1. m. en. Grundrissanordnung wie bei Nr. 13.	303,7	82,0	—	2,2	2,9	—	—	1399,4	24 200	23 998		
31	desgl. auf d. Protateigeb. in Paderitz	Poten	92 93	Freude (Wreschen)	desgl.	369,3	—	4,07	—	3,04	—	—	1258,9	15 470	14 984		
32	Innshaus auf d. Domäne Neudorf	Königsberg	92 93	Ilse (Königsberg)	"	357,8	91,4	—	2,0	3,1	—	—	1564,8	22 085	22 085		

5) Wohnhäuser für


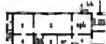
a) Eingeschos-

6) Wohnhäuser

a) Eingeschos-

13			14			15					16					17	18	
Kosten d. Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 14 aufgeführten Kosten)			Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Worth der Führen (in den in Spalte 12, 13 u. 16 ange- gebenen Summen enthalten)	Bemerkungen	
im ganzem	für 1		Bau- lei- tung	im ganzem	für 100 cbrn	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude		Nebenanlagen					
	qm	cbrn									Stall- gebäude	Abtritt	Ein- bau- ung, Pfla- sterung usw.	Um- weh- rungen	Brau- nen			
in ganzem	qm	cbrn	in ganzem	für 100 cbrn	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Stall- gebäude	Abtritt	Ein- bau- ung, Pfla- sterung usw.	Um- weh- rungen	Brau- nen	in Spalte 12, 13 u. 16 ange- gebenen Summen enthalten)	Bemerkungen		
in ganzem	qm	cbrn	in ganzem	für 100 cbrn	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Stall- gebäude	Abtritt	Ein- bau- ung, Pfla- sterung usw.	Um- weh- rungen	Brau- nen	in Spalte 12, 13 u. 16 ange- gebenen Summen enthalten)	Bemerkungen		
11 200	48,9	11,6	—	280	113,4	Feld- ziegel	Ziegel	Ziegel- robba	Pflannen auf Schalung	Balken- decken	4050	—	—	—	1150 (7,5%)	Im D. Lehmestrich.		
14 450	71,7	15,8	—	300	120,0	„	„	„	„	K. gew., sonst. Balkend.	2930	640	—	—	2234 (12,4%)	Fußboden der Stuben und Kammern Asphaltestrich.		
13 000	64,5	14,0	—	380	149,0	„	„	„	„	„	2900	—	—	—	2414 (15,3%)	Wie vor.		
13 100	65,0	14,1	—	340	133,0	„	„	„	„	„	—	—	—	—	1823 (13,9%)	„		
13 393	61,4	12,8	—	360	151,5	„	„	„	„	„	2881	—	150	—	2536 (15,4%)	„		
40 300	61,8	12,9	—	1080	148,4	„	„	„	„	„	—	—	—	—	4328 (10,7%)	—		
13 224	62,9	12,8	—	280	110,7	„	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	—	—	—	—	1373 (10,4%)	—		
12 805	56,0	11,2	—	320	135,0	„	„	„	„	„	—	—	—	—	1911 (14,2%)	Im D. Lehmestrich.		
10 923	54,0	10,8	—	342	120,4	Bruch- steine	„	„	Ziegel- doppel- dach	„	—	—	—	—	723 (6,6%)	—		
24 140	59,0	12,8	—	690	126,1	„	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	3680	920	290	290	3044 (10,4%)	—		
14 526	68,4	10,8	—	320	121,0	Kalk- bruch- steine	„	„	Holz- cement	„	940 (Bach- haus)	—	—	—	1352 (8,7%)	—		
15 473	57,7	13,9	—	340	121,0	Feld- steine	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	—	—	—	—	1168 (7,7%)	—		
16 835	66,5	10,4	—	368	160,0	Ziegel	„	„	Doppel- pau- dach	„	2243	296	—	155	1857 (9,5%)	—		
13 743	56,3	12,9	—	296	111,0	„	„	„	Ziegel- kronen- dach	„	—	—	—	—	1290 (9,4%)	—		
17 023	58,5	12,8	—	180	99,0	Bruch- steine	„	„	Pflannen auf Schalung	„	2797	—	10	—	1230 (6,2%)	—		
5 Familien (eingeschossig).																		
14 400	52,8	9,6	450 (2,3%)	299	79,0	„	„	„	Ziegel- doppel- dach	„	2350 (Schule) (690) (Wach- haus)	—	—	580	1170	1620 (8,5%)	Im D. Gipsestrich.	
für 6 Familien- sige Bauten.																		
20 093	66,0	14,3	—	450	118,0	Feld- steine	„	„	Pflannen auf Schalung	„	3580	355	—	—	3148 (13,1%)	Fußboden der Stuben und Kammern Asphaltestrich.		
12 691	41,0	10,1	—	240	80,0	Ziegel- kronen- dach	„	„	Ziegel- kronen- dach	Balken- decken	1978	—	—	—	315 (7,5%)	Fußboden im E. durchweg Ziegelpflaster.		
21 703	60,7	13,9	—	620	119,0	„	„	„	Pflannen auf Schalung	K. gew., sonst. Balkend.	—	—	382	—	1973 (9,5%)	—		

*) Die Heizung erfolgt überall, wenn nichts anderes bemerkt ist, durch Kachelöfen.

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13				
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regierungs-Bezirk	Zeit der Ausführung von bis	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Bezeichnung	Bebaute Grundfläche		Gesamthöhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundaments bis zu d. O.-K. d. Hauptgesimses in m	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge-laste Dach-geschoße, Mauer-schindeln, Giebel, Thür-nen usw. ckm	Gesamt-raum-inhalt des Ge-laudes (Spalte 7, 8 u. 10) ckm	Anzahl und Be-ziehung der Nutz-einheiten	Gesamtkosten der Bauein-lage nach	
						im Erd-geschoß qm	davon unter-kellert qm		a. des Keller-s m	b. des Erd-geschosses u. w. m	c. des Drem-pels m				dem An-lage	der Aus-führung (Spalte 14 u. 17) M
33	Arbeiterwohn-haus auf d. Domäne Schafsfelde	Bromberg	93 93	Wesnigk (Gnesen)	Grundrisanordnung im wesentlichen wie bei Nr. 13.	364,4 14,7 349,7	14,7 — 14,7	— 4,47 4,3	1,8	3,1	—	—	1534,4	—	20 850	19 721
34	desgl. Friedrichshaus	Frankfurt a.O.	92 93	v. Lukomsky (Frankfurt a.O.)		383,6 126,4 256,9	126,4 126,4 —	7,97 7,5 —	2,8	2,8	1,8	—	2563,6	—	21 600	24 571
35	desgl. Marienburg	Hildesheim	93 93	Scholz (Hildesheim)	Grundrisanordnung wie bei Nr. 29.	354,5	—	6,15	—	3,0	2,6	—	2180,2	—	25 500	27 908
36	desgl. Ziehhers	Cassel	93 93	Hoffmann (Fulda)	Grundrisanordnung im E wie bei Nr. 27, 1 = E.	193,5	193,5	8,67	2,4	{ E = 3,0 1 = 3,0	0,2	75,0	1752,6	—	23 566	23 566
37	Meierei auf d. Domäne Kleinhof bei Tapiau (Anbau)	Königsberg	92 93	entw. bei d. Regierung, ausgef. v. Schultze (Wehlau)		305,0 296,2 14,8	305,0 296,2 14,8	— 10,3 4,55	2,8	{ E = 3,6 1 = 3,6	—	170,0	3169,8	—	41 100	39 828
K = Kaskeller, — R. siehe d. Abbildung, 1 = 3w für Chemiker, Ecb, Isl, al, dp, f, ab.																
1 = Melkkassian, 4 = Kaskerokustube, 2 = Kasktube, 5 = Geschäststube, 3 = Kaskerei, 6 = Milchabnahme.																
38	Scheune auf d. Domäne Neudorf	Bromberg	93 93	Küntzel (Inowrazlaw)	1 Quertenne, 1 Längsdurchfahrt.	541,4	—	8,0	—	7,5	—	—	4331,2	3440 (ohne Baum-scheune)	12 900	12 332
39	desgl. Jüditten	"	93 93	Wesnigk (Gnesen)	wie vor.	541,4	—	7,3	—	7,0	—	—	4168,8	3200 (ohne vor)	14 400	13 884
40	desgl. auf dem Schulamts-gute Seehausen	Potsdam	92 93	Scheier (Angermünde)	"	562,4	—	8,8	—	7,5	—	—	4499,2	3900 (ohne vor)	12 000	13 000
41	desgl. Seehausen	"	92 93	"	offene Feldscheune.	700,0	—	7,8	—	7,0	—	—	5250,0	4900 (ohne vor)	10 000	15 800
42	desgl. auf dem Dom.-Vorw. Reichenhof	Königsberg	93 93	Schultze (Wehlau)	2 Quertennen.	700,0	—	7,0	—	6,5	—	—	4906,8	3160 (ohne vor)	14 550	14 236
43	desgl. Schancken	"	93 93	v. Ritgen (Königsberg)	1 Doppelquertenne.	710,4	—	8,8	—	7,8	—	—	6038,4	4670 (ohne vor)	14 500	14 500
44	Diener-schuppen auf d. Dom.-Vorw. Heldbrink	Hannover	93 93	Topf (Hannover)	2 Querdurchfahrten.	722,9	—	7,8	—	6,8	—	—	5421,8	4850 (ohne vor)	12 744	11 648
45	Scheune auf d. Dom.-Vorw. Schäferfel	Gumbinnen	93 93	Baumgarth (Stallupönen)	2 Doppelquertennen.	828,0	—	7,8	—	6,3	—	—	6627,8	4260 (ohne vor)	15 940	17 000
46	desgl. Altdorf Pyritz	Stettin	93 93	Weismann (Greifenhagen)	wie vor.	880,7	—	8,8	—	7,4	—	—	7309,8	5720 (ohne vor)	22 000	22 490
47	desgl. Kaiserhof	Posen	93 93	Stocks (Samter)	"	806,0	—	7,03	—	6,8	—	—	6269,0	5000 (ohne vor)	16 100	12 484
48	desgl. Papau	Marienburg	93 93	Vörkel (Thorn)	2 Quertennen und 1 Längsdurchfahrt.	1010,5	—	8,4	—	7,73	—	—	8488,2	6670 (ohne vor)	19 620	19 910
49	desgl. Friedrichshaus	Frankfurt a.O.	93 93	v. Lukomsky (Frankfurt a.O.)	wie vor.	1122,8	—	8,0	—	7,5	—	—	8978,4	7300 (ohne vor)	25 000	24 999
50	desgl. Poppenberg	Hildesheim	93 93	Scholz (Hildesheim)	3 Querdurchfahrten.	1264,9	—	8,0	—	7,8	—	—	10119,2	9300 (ohne vor)	16 800	16 800
51	desgl. Neudorf	Frankfurt a.O.	92 93	Mebius (Droßden)	3 Quertennen und 1 Längsdurchfahrt.	1320,0	—	7,8	—	7,0	—	—	9900,0	7600 (ohne vor)	21 700	21 633
52	desgl. Schafhof	Cassel	93 93	Janert (Kirkhain)	1 Längstenne.	450,8	—	8,25	—	7,75	—	—	3967,4	3060 (ohne vor)	11 000	11 156
53	desgl. auf dem Dom.-Vorw. Gerdin	Stralsund	92 93	Bickmann (Stralsund)	1 seitliche Längstenne und 1 Längsdurchfahrt.	1020,8	—	7,7	—	7,8	—	—	7860,2	6180 (ohne vor)	31 000	19 080

b) Zweigeschoss-




C. Wirtschafts-

D. Scheunen.

a) Fachwerks-





1) Fachwork mit

14				15			16					17					18	19
Kosten des Hauptgebäudes (einschl. der in Spalte 15) aufgeführten Kosten				Kosten der			Baustoffe und Herstellungsart der					Kosten der					Werth d. Fuhrn (in den in Sp. 13, 14, u. 17 an- gegebenen Summen enthalten)	Bemerkungen
im ganzen	für 1			Bau- lei- tung	im ganzen	für 100 ebm	Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Neben- gebäude		Nebenanlagen				
	qm	ebm	Nutz- ein- heit									Stall- ge- bäude	Abtritt	Ein- bau- ung, Pflaster- ung usw.	Um- weh- run- gen	Brun- nen		
—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
19 098	52,4	12,4	—	—	630	175,0	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohlan	Falz- ziegel	Balken- decken	622	—	—	—	—	2588 (13,2%)	—
23 669 373 (Künstliche Grund.)	61,8	9,2	—	—	490	123,5	Ziegel	„	„	Doppel- papp- dach	K. gew., sonst. Balkend.	—	529	—	—	—	1985 (8,1%)	Künstliche Gründung; Sandschüttung.
22 028	62,1	10,1	—	—	390	105,9	Bruch- steine	„	„	„	Balken- decken	5680	—	—	—	—	2556 (9,2%)	—
sige Bauten.																		
18 810	97,2	10,7	—	—	270	90,2	Sand- bruch- steine	„	„	Patent- ziegel	K. gew., sonst. Balkend.	1980	1190	1100	186	300 (Wass. entwässer- ung)	3265 (13,2%)	—
gebäude.																		
35 672 4 156 (Unvoll. d. alt. Fk.)	117,0	11,2	—	—	830	102,0	Feld- steine	„	„	Pfannen auf Schalung	„	—	—	—	—	—	3100 (7,2%)	Fußböden im K. As- phaltestrich, im F. Thon- fliesen, im Laboratorium Moniermasse.
D. Scheunen.																		
Scheunen.																		
Bretterbekleidung.																		
12 332	22,8	2,8	3,6	—	—	—	„	Fach- werk	Bretter- beklei- dung	Doppel- papp- dach	—	—	—	—	—	—	1708 (13,2%)	—
13 884	25,5	3,3	4,3	—	—	—	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	2108 (15,2%)	—
13 000	23,1	2,9	3,6	—	—	—	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	—	—
15 800	22,6	3,0	3,2	—	—	—	Ziegel	„	Giebel- seiten wie vor	„	—	—	—	—	—	—	—	—
14 238	30,3	2,9	4,1	—	—	—	Feld- steine	„	Bretter- beklei- dung	„	—	—	—	—	—	—	2134 (15,0%)	—
14 500	20,4	2,4	3,1	—	—	—	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	1500 (10,2%)	—
11 648	16,1	2,1	2,4	—	—	—	Bruch- steine	„	„	„	—	—	—	—	—	—	940 (8,1%)	—
17 000	30,5	2,8	4,0	—	—	—	Feld- steine	„	„	„	—	—	—	—	—	—	—	—
22 490	25,5	3,1	3,9	—	—	—	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	2680 (11,2%)	—
12 684	13,9	2,0	2,8	—	—	—	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	960 (7,7%)	—
19 910	19,7	2,4	3,0	—	—	—	„	„	„	„	—	—	—	—	—	—	2001 (10,2%)	—
24 999	22,3	2,5	3,4	—	—	—	Ziegel	„	„	„	—	—	—	—	—	—	1654 (6,6%)	1 Bausen wird als Maschi- nenschuppen benutzt.
16 900	13,3	1,7	1,8	—	—	—	Bruch- steine	„	„	„	—	—	—	—	—	—	402 (2,4%)	—
21 633	16,4	2,2	2,8	—	—	—	Feld- steine	„	„	„	—	—	—	—	—	—	662 (3,1%)	—
fachwerk.																		
11 156	23,2	2,8	3,6	—	—	—	Sand- bruch- steine	Ziegel- fach- werk	Ziegel- fachwerk gefügt	„	—	—	—	—	—	—	—	—
19 030	18,6	2,4	3,1	—	—	—	Feld- steine	„	„	„	—	—	—	—	—	—	1100 (5,2%)	—

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11			
Nr.	Bestimmung und Ort des Hauses	Regie- rungs- Bezirk	Zeit der Aus- füh- rung	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriß nebst Beischrift	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam- ents bis z. d. O.-K. d. Haupt- gesimmes	Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- geschosse, Mansar- denischer, Giebel, Thürm- chen usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7, 8 u. 10)
						im Erd- ge- schoss	davon unter- kellert		a. des Kellers	b. des Erd- geschosses ausw.	c. des Dremp- els		
						qm	qm	m	m	m	m	cbm	cbm
54	Scheune auf d. Pargelbühl in Mildenberg	Potsdam	93 93	Prenzel (Templin)	1 Quertenne und 1 Durchfahrt nach dem Hofe.	276,8	—	5,32	—	4,35	—	—	1526,8
55	degl. auf d. Dom. Tiefensee	Breslau	93 93	Stephany (Reichenbach)	1 Quertenne und 1 Querdurchfahrt.	648,8	—	8,21	—	7,38	—	—	5586,2
56	degl. Sebnitz	"	93 93	Jonas u. Wosch (Neumarkt)	2 Quertennen und 1 Längsdurchfahrt.	788,1 28,9 749,1	39,0 —	— 7,47 7,0	2,88	6,4	—	—	5535,0
57	Schafstall auf d. Dom. Goldbeck	Potsdam	93 93	Rhenius u. Volcker (Wittstock)	1 rechteckiger Raum.	796,4	—	4,3	—	3,44	—	—	3424,5
58	degl. auf d. Dom.-Vorw. Wischer	Magdeburg	93 93	Selhorst (Osterburg)	wie vor.	350,9	—	8,2	—	4,24	3,2	—	3205,4
59	degl. auf d. Dom. Bernstein	Frankfurt a.O.	93 93	Mund (Friedberg N.M.)	eingebautes Treppenhaus, sonst wie vor.	510,0	—	7,3	—	3,8	2,8	—	3723,0
60	degl. auf dem Schulantergute Seehausen	Potsdam	92 93	Scherer (Angermünde)	mittlere Futtertenne.	856,8	—	7,5	—	4,3	2,8	—	6679,1
61	Ochsenstall auf d. Dom.-Vorw. Holfensen	Hildesheim	93 93	Kleinert (Einbeck)	—	—	—	—	—	—	—	—	—
a) Stall	—	—	—	—	2 Standreihen, fl. gk.	262,8	—	7,88	—	4,3	2,38	—	2061,4
b) Nebenanlag.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
62	degl. Kuhstall	Magdeburg	92 93	Saran (Wolmirstedt)	6 Standreihen, fl.	432,4 386,1 25,4 12,6	—	— 7,6 4,6 7,1	—	4,0	3,0	—	3178,6
63	degl. auf d. Dom. Friedrichsruhe	Frankfurt a.O.	92 93	v. Lokomeky (Frankfurt a.O.)	10 Standreihen, mittlere Futterkammer.	1122,0	—	7,5	—	4,38	2,38	—	8415,0
64	Kuhstall auf d. Dom. Schafhof	Cassel	92 93	Janert (Kirschheim)	3 Längsstandreihen, mittlere Futtertenne, kh. fl. gk., — im D: 2 g.	915,2	—	6,88	—	4,18	1,7	100,0	6167,4
65	Ochsenstall auf d. Dom.-Vorw. Schäferberg	Hildesheim	92 93	Knipping (Hildesheim)		1041,2 897,1 66,4 67,7	—	— 7,4 4,7 4,68	—	3,88	3,0	—	7358,2
66	Pferdestall auf d. Dom. Hofdamm	Stettin	93 93	Weizmann (Greifenhagen)	 D = sp.	522,1	—	7,8	—	4,3	2,7	—	4072,4
67	degl. Caselow	Potsdam	93 93	Coqui (Prenzlau)	 im D: sp.	581,4	—	7,7	—	4,04	3,18	—	4476,8
68	Kutsch- u. Einquart.-Pferdest. auf d. Dom.-Vorw. Schäferberg	Hildesheim	92 93	Knipping (Hildesheim)	E = kt, eq, fl, 2 g., — D = sp.	267,3	—	6,78	—	3,9	2,8	—	1804,2
69	Ackerpferdestall auf d. Dom.-Vorw. Schäferberg	"	92 93	"	E = 2 pd. g., — D = sp.	340,9	—	6,78	—	3,9	2,8	—	2301,1

12						13	14				15	16						17	18		
Anzahl und Bezeichnung der Nutzlasten						Anschlags- volumen	Kosten der Ausführung				Kosten der Bau- lei- tung	Baustoffe und Herstellungsart der						Werth d. Führen (in den in Spalte 13 u. 14 angegebenen Summen enthalten)	Bemerkungen		
Nettover- kehrsm- schuttfäche	Pferde	St. Lastfrach	Schafe	Schweine	Ferkelvieh		im ganzen	für 1				Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fuß- böden			Krippen	
								qm	dm	Nutz- ein- heit											qm
cbm	qm	St.	St.	St.	St.		A	A	A	A	A								A		
Seheunen.																					
1270	—	—	—	—	—	11 415	8 333	30,1	5,8	6,6	—	Feld- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Ziegel- kronen- dach	—	Tenne Lehm- schlag	—	—	—	
4240	—	—	—	—	—	14 800	15 430	23,8	2,5	3,6	—	Bruch- steine	„	{ Putzmauer u. Einf. Ziegel	Doppel- pappdach	—	—	—	1650 (10,7%)	—	
4000	—	—	—	—	—	21 000	21 176	26,9	3,5	5,3	—	„	„	Ziegel- rohbau	„	K. gew.	„	—	2238 (10,6%)	—	
ställe																					
besondere Decke.																					
—	—	—	—	1000	—	15 820	16 573	20,8	4,8	16,8	—	Feld- steine	„	„	„	sichtb. Dach- verband	Sand- schütt.	—	1182 (7,1%)	8 Lüftungsschöte. Für Vertiefung der Fensterbänke und außerdem noch 700,6 vorausgabt.	
Balkendecken.																					
—	—	—	—	500	—	13 371	12 813	32,9	4,0	25,7	—	„	„	„	„	Balkend. a. Unterz. u. Stielen	„	—	615 (4,8%)	Eiserne Fenster.	
—	—	—	—	600	—	12 600	12 010	23,5	3,2	20,8	—	„	{ bis 1 m Höhe Zie- gel, darüb. Ziegel- fachwerk gelegt	„	„	„	„	805 (6,7%)	Lüftungsschöte.		
—	—	—	—	1000	—	29 400	25 400	29,7	3,8	25,4	400 (1,6%)	„	Ziegel	Ziegel- rohbau	„	Balkend. auf eis. Träg. u. eis. Säul.	„	—	—	Wie vor. Eiserne Fenster.	
viehställe.																					
Balkendecken.																					
—	—	—	—	—	—	14 980	15 418	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2082 (13,5%)	1 Lüftungsschöte. Eiserne Fenster.	
—	—	—	—	23	—	13 900	14 421	54,9	7,0	627,0	—	Bruch- steine	Ziegel	Ziegel- rohbau	Holz- cement	Balkend. a. Unterz. u. Stielen	Beton	Sand- streu	261	—	
—	—	—	—	—	—	1 027	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
—	—	—	—	48	—	22 500	21 986	50,0	6,0	457,5	—	„	„	„	„	Balkend. auf eis. Träg. u. eis. Säul.	hochkant Ziegel- pflaster.	—	2000 (9,2%)	—	
—	—	—	—	150	—	17 800	16 944	41,0	5,6	313,0	—	Ziegel	„	„	Doppel- papp- dach	„	„	glasierte Thon- krippen	4296 (9,2%)	—	
gewölbten Decken.																					
—	—	—	—	104	—	41 700	43 777	47,8	7,1	420,9	—	Sand- bruch- steine	„	„	Fals- ziegel	Kappen- gewölbe zwischen eis. Träg. auf eis. Säulen	theils Beton, theils Pflaster	—	—	Lüftungsschöte außerdem noch 10 Kalber.	
—	—	—	—	112	—	63 000	60 127	57,8	8,3	503,4	1836 (3,2%)	Bruch- steine	„	„	Holz- cement	„	Beton	—	3800 (6,3%)	—	
ställe.																					
Balkendecken.																					
—	(470)	31	—	—	1300	23 300	23 000	44,1	5,6	742,6	—	Feld- steine	„	„	Doppel- papp- dach	Balkend. a. Unterz. u. Stielen	Feld- stein- pflaster.	glasierte Thon- krippen	2900 (12,6%)	Lüftungsschöte. Schmiedeeiserne Fenster.	
—	(220)	58	—	—	—	28 000	33 678	57,9	7,5	601,4	—	„	„	„	Holz- cement	Balkend. auf eis. Träg. u. eis. Säul.	„	„	2665 (8,9%)	—	
gewölbten Decken.																					
—	(250)	20	—	—	—	19 200	17 469	65,4	9,7	673,8	540 (3,2%)	Bruch- steine	„	„	„	{ Kappen- gewölbe zwischen eis. Träg. auf eis. Säulen	„	—	1200 (6,8%)	2 Lüftungsschöte. Schmiedeeiserne Fenster.	
—	(300)	28	—	—	—	25 000	23 057	67,0	10,0	823,5	534 (2,8%)	„	„	„	„	„	„	„	1500 (6,6%)	Wie vor.	

12							13	14					15	16							17	18																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																													
Anzahl und Bezeichnung der Nutzereinheiten							Anschlags- summe	Kosten der Ausführung				Kosten der Bau- leitung	Baustoffe und Herstellungsart der							Werth d. Fuhrso (in den in Spalte 13 u. 14 an- gegebenen Summen enthaltend)	Bemerkungen																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																														
								im ganzen	qm	oben	Nutz- ein- heit		Grund- mauern	Mauern	An- sichten	Dächer	Decken	Fah- böden	Krippen																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
Nutzfläche Bau- raum	Schüttfläche	Pferde	Rindvieh	Schafe	Schweine	Federvieh	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„	„</

1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11					
Nr.	Bestimmung und Ort des Baues	Regie- rungs- bezirk	Zeit der Aus- füh- rung	Name des Baubeamten und des Baukreises	Grundriss nebst Beschrift.	Bebaute Grundfläche		Gesamt- höhe d. Geb. v. d. O.-K. d. Fundam. bis z. d. O.-K. d. Haupt- gesimses			Höhen der einzelnen Geschosse			Zuschlag f. d. ausge- baute Dach- gesimse, Mansar- dächer, Giebel, Thürme usw.	Gesamt- raum- inhalt des Gebäu- des (Spalte 7, 8 u. 10)
						im Erd- geschoß	davon unter- kellert	a. des Kellers	b. des Erd- geschosses usw.	c. des Drem- pels	m	m	m		
85	Pferdestall auf der Domäne Hamersleben	Magdeburg	93/93	Hagemann (Halberstadt)	E = 3 pd, fr, kr, fl, I = sp, — D = sp.	727,3	—	9,8	—	f E = 4,3 I = 2,6	2,6	—	—	7 126,6	
86	desgl. Schafhof	Cassel	92/93	Janert (Kieckhain)	E = pd, 2 g, — I = 4 st, ka, f, ab, D = 2 sp (übereinander).	111,6	—	8,3	—	f E = 3,8 I = 3,32	0,45	b) Die Ställe mit	—	927,9	
	a) rechteckiger Theil	—	—	—	E = pd, — I = sp, I = 2 sp (übereinander).	195,3	—	8,8	—	f E = 4,07 I = 2,36	1,0	—	—	1 621,0	
87	b) linksseitiger Theil	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	Kubell auf der Domäne Brachwitz	Merseburg	93/93	Kilburger (Halle a/S.)	E = 3 Längstendebren, mittlere Futtertasse, I = sp, fl, im D: 2 sp (übereinander).	528,0	—	8,1	—	f E = 4,0 I = 2,55	—	—	—	4 276,6	
	2 Güter- wärtler-Wohn- häuser auf dem Hauptgestüt	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
1	a) die beiden Wohn. zus.	Cassel	92/93	Löbbl (Hofgeimar)		369,4	369,4	6,8	2,3	3,1	0,9	—	—	2 958,0	
	b) Stallgebäude	—	—	—	—	105,6	—	4,15	—	2,6	0,85	—	—	438,3	
	c) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	Hauptbeschäler- stall auf dem Hauptgestüt	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
2	Graditz	Merseburg	92/93	Pietuch (Torgau)		410,7	—	7,88	—	3,37	2,81	—	—	3 236,6	
	Pferde- und Ochsenstall auf d. Hauptgest.-Vorw.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
3	Bajohrrallen	Gumbinnen	93/93	Baumgarth (Stallpöner)		979,9	—	7,3	—	4,5	1,6	—	—	7 055,6	
	Ringofen auf dem Haupt- gestüt.-Vorw.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
4	Mattischkehmen	"	93/93	"	—	I. M. 215,1	—	5,3	—	2,6	2,1	—	—	1 047,5 (einschl. Dachg.) 500,9 (einschl. Dachg.)	
	a) Ringen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	b) Schornstein	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
5	Landgestüt in Brannsbere	Königsberg	59/93	Friedrich u. Beilstein (Braunsberg)	 I = 6 st. 2 ka, db, f.	362,7	362,7	11,12	3,07	f E = 4,08 I = 3,9	—	—	—	4 033,2	
	a) Wohnhaus für den Gesüts-Vorsteher	—	—	—	—	187,7	187,7	10,1	2,79	f E = 3,8 I = 3,43	—	—	—	1 895,6	
	b) desgl. für d. Schriftführer	—	—	—	—	326,3	326,3	9,54	2,9	f E = 3,54 I = 3,28	—	—	—	3 210,8	
	c) desgl. für den Sattel- meister u. den Marke- tender	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	d) erstes Wänerwohnhaus	—	—	—	—	250,8	250,8	8,15	2,1	3,1	2,68	—	—	2 044,0	
	e) zweites desgl.	—	—	—	—	250,8	250,8	8,15	2,4	3,1	2,68	—	—	2 044,0	
	f) drittes desgl.	—	—	—	—	250,8	250,8	8,15	2,4	3,1	2,68	—	—	2 044,0	
	g) viertes desgl.	—	—	—	—	250,8	250,8	8,15	2,4	3,1	2,68	—	—	2 044,0	
	h) Hengestall	—	—	—	—	1912,1 1845,6 67,5	—	—	—	—	—	—	—	15 856,6	
	i) Klepperstall nebst Schmiede	—	—	—	—	195,6	—	7,96	—	4,2	3,16	—	—	1 556,2	
	k) Krankenstall	—	—	—	—	101,7	—	7,6	—	3,8	3,2	—	—	1 261,3	
	l) Reitbahn	—	—	—	—	801,5	—	rand	—	5,82	—	—	—	5 209,6	
	m) 2 Stallgeb. f. d. Bauteile zus.	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	n) Nebenanlagen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	
	o) Bauleitung	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	

Die zur Bezeichnung der einzelnen Räume
in den Grundrissen und Beschriften dienenden

XVII. Ge-

A. Wohn-

B. Ställe.

C. Ziegel-

D. Anlagen

[illegible]

^{*)} Einzelne ausnahmeweise hohe oder niedrige Einheitspreise sind bei Ermittlung der Durchschnittspreise nicht in Betracht gezogen worden. — Die betreffenden Parteien sind in der vorliegenden Tabelle in Klammern gesetzt.

Tabelle B.
Ausführungskosten der in den Haupttabellen mitgetheilten Bauten auf 1 cbm Gebäudetheils als Einheit bezogen.

Gebäude-Gattung	Kosten für 1 cbm in Mark, rund:																	Anzahl der Bauten in ganzen	Gesamter Durchschnittspreis " für 1 cbm																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																								
	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18			19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
Anzahl der Bauten:																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																											
I. Kirchen.																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																											
a) Kirchen ohne Thurm mit Holzecken																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																											</

Tabelle C.2

Ausführungskosten der in den Haupttabellen mitgetheilten Bauten auf eine Nutzeinheit bezogen.

[illegible]

^{*)} Zur Vergleichung nicht geeignete Bauteile haben in dieser Tabelle keine Aufnahme gefunden. ^{**)} Einzelne ausnahmsweise hohe oder niedrige Einheitspreise sind bei Ermittlung der Durchschnittspreise nicht in Betracht gezogen worden. — Die betreffenden Bauteile sind in der vorliegenden Tabelle in Klammern gesetzt.

Tabelle D.
Gesamtausführungskosten der in den Haupttabellen mitgetheilten Bauausführungen nach Gebädegattungen und Registrirungs-
Bezirken zusammenge stellt.

Regierungs- Bezirk	I.	II.	III.	IV.	V.	VI.	VII.	VIII.	IX.	X.	XI.	XII.	XIII.	XIV.	XV.	XVI.	XVII.	XVIII.	Zusammen
Kirchen		Fluss- häuser	Schul- häuser	Höhere Schulen	Semi- nare, Alm- osen, u. s. w.	Tun- ger- häuser	Gebäude akademi- schen und Fach- unter- richts	Gebäude für Kunst und Wissen- schaft	Gebäude für gewerb- liche Zwecke	Ministe- riell., Re- gierungs- gebäude u. s. w.	Geschäfts- gebäude, Postämter, Telegraphen- stationen	Gefäng- nisse und Straf- anstalten	Steuer- amt- gebäude	Fest- haus- bauten	Land- wirth- schafts- gebäude	Gebäude für Land- wirth- schaft	Hoch- bauten u. s. w.	Wasser- bau- werke	
Königsberg	—	49 782	63 165	—	—	60 477	—	—	—	—	—	—	—	41 166	213 170	250 027	37 660	1 047 266	—
Gumbinnen	104 682	—	12 000	—	499 496	—	—	—	—	—	—	—	23 660	33 831	220 141	70 090	—	876 750	—
Thurgau	33 560	67 613	63 832	—	—	—	—	—	—	—	492 387	—	23 100	92 732	—	—	—	14 970	—
Marburg	—	—	190 630	—	—	—	—	—	—	—	—	43 469	—	46 988	75 974	—	—	—	—
Berlin	452 374	—	—	536 979	—	—	224 056	21 106	—	—	—	—	—	22 847	153 818	—	—	1 279 975	—
Potsdam	40 473	39 906	187 301	—	—	—	—	517 040	12 649	—	—	—	—	9 092	189 713	—	—	1 610 254	—
Frankfurt a. O.	27 630	—	51 732	—	—	—	—	—	—	—	94 572	16 682	—	—	85 963	—	—	369 331	—
Stettin	24 406	—	27 668	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	12 407	—	—	138 038	—
Cöln	—	46 478	52 651	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	110 603	—	—	111 536	—
Stralsund	—	—	14 120	—	12 181	—	—	—	—	—	—	—	—	—	10 068	—	57 233	189 537	—
Posen	—	—	296 188	—	—	—	—	—	—	85 439	—	—	—	—	27 498	—	—	419 103	—
Bromberg	110 188	—	307 440	—	—	—	—	—	—	—	—	—	15 165	55 880	160 049	—	16 290	694 922	—
Breslau	—	13 000	34 896	—	—	—	—	—	—	—	—	—	22 216	—	36 966	—	—	107 136	—
Legnitz	—	—	20 535	—	—	—	—	—	—	—	82 412	—	—	—	—	—	—	102 967	—
Oppeln	—	43 503	229 671	—	—	—	—	—	—	—	435 524	18 701	—	—	137 215	—	—	724 489	—
Magdeburg	69 674	50 673	12 659	—	102 994	—	—	—	—	—	210 263	—	—	31 726	—	—	—	615 305	—
Merseburg	182 849	54 121	57 334	—	—	190 497	—	—	—	—	—	—	—	9 018	89 772	20 000	—	613 592	—
Erfurt	—	—	—	—	—	—	—	75 912	—	—	—	—	—	14 137	—	—	—	90 049	—
Schleswig	—	—	—	—	—	145 347	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	145 347	—
Hannover	—	—	—	—	—	219 222	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	313 966	—
Hildesheim	—	—	15 140	—	—	—	—	—	—	756 890	—	—	—	20 499	283 097	—	—	1 076 136	—
Lüneburg	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	19 919	—	—	—	19 919	—
Stade	—	26 697	—	—	—	—	—	—	—	78 267	—	—	—	—	—	—	—	105 284	—
Osnabrück	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Aurich	35 934	—	—	—	37 510	—	—	—	—	9 666	—	—	31 644	—	—	—	—	114 747	—
Münster	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Minden	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Arnsberg	189 366	—	34 103	—	24 107	—	17 394	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	223 469	—
Cassel	—	18 761	55 307	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	469 390	—
Wiesbaden	—	—	17 015	—	—	—	—	—	—	—	72 890	—	—	—	—	—	—	59 915	—
Cölnen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	110 148	—	—	—	—	—	—	133 701	—
Düsseldorf	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	713 874	199 338	—	—	—	—	—	1 003 259	—
Köln	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2 274 619	25 228	—	26 775	30 459	—	—	32 813	—
Triest	87 655	—	—	—	—	329 900	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	2 273 961	—
Aachen	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Sigmaringen	—	—	—	247 501	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
Zusammen	1 364 931	490 784	1 822 269	784 480	583 198	—	620 377	1 104 662	75 912	22 308	835 387	4 542 038	340 255	145 000	699 542	1 949 160	716 234	158 722	16 174 359

Tabelle E.

Zusammenstellung von Einheitspreisen, welche bei den in den Haupttabellen mitgetheilten Bauausführungen in den einzelnen Regierungs-Bezirken, beziehungsweise größeren Städten usw. für die wichtigsten Materialien (frei Baustelle) und Arbeitsleistungen im Durchschnitt gezahlt sind.

Einheitspreise in Mark für:																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
Tit. I. bis IV. Erd-, Mauer-, Asphalt- und Steinmetzarbeiten und Mauerwerkmaterialien													Tit. V. Zimmerarbeiten und Materialien				Tit. VII. Schmiede- u. Eisenarbeiten		Tit. VIII. Dachdeckarbeiten und Materialien																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
Regierungs- Bezirk bzw. Stadt usw.	Erdmüll	Gründament um Erdmüll	Zugelformen um Erdmüll	Kampfen um Erdmüll	flachst. Ziegelfelder	glatter Wandputz	Deckputz (auf Balken oder Säul-Fuß.)	Deckputz	Feldstein	Ziegel	Kalk (gelocht)	Kalkmörtel	Mauerwerk	Gemeinl.	Asphaltdeckputz	Werkstoffe	Bauholz nach Fällzeit (ab 1. April)	Fällzeit (ab 1. April)	rauh Deckputz	Eisenblech	Andere (Tannen- u. Kiefer)	Anker, Bolzen usw.	Kupfer (gelocht)	Eisenblech Stahl	zusätzliche Materialien										Fliesen	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.	St.

*) Kleines Format. — **) einschließlich Schalung. — †) einschließlich Material. — ††) einschließlich Mörtel, ausschließlich Ziegel.



